

(12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19)世界知的所有権機関
国際事務局



(43)国際公開日
2002年10月31日 (31.10.2002)

PCT

(10)国際公開番号
WO 02/086993 A1

(51)国際特許分類: H01M 4/58, 4/02, 10/40, C01G 53/00

(21)国際出願番号: PCT/JP02/03862

(22)国際出願日: 2002年4月18日 (18.04.2002)

(25)国際出願の言語: 日本語

(26)国際公開の言語: 日本語

(30)優先権データ:

特願2001-121901 2001年4月20日 (20.04.2001) JP
特願2001-124842 2001年4月23日 (23.04.2001) JP
特願2001-237084 2001年8月3日 (03.08.2001) JP
特願2001-249578 2001年8月20日 (20.08.2001) JP
特願2001-288831 2001年9月21日 (21.09.2001) JP
特願2001-307173 2001年10月3日 (03.10.2001) JP
特願2001-354436 2001年11月20日 (20.11.2001) JP

(71)出願人(米国を除く全ての指定国について): 株式会社
ユアサコーポレーション(YUASA CORPORATION)
[JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目
3番21号 Osaka (JP).

(72)発明者; および

(75)発明者/出願人(米国についてのみ): 塩崎竜二(SHIOZAKI,Ryuji) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 岡部一弥(OKABE,Kazuya) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 温田敏之(NUKUDA,Toshiyuki) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 藤井明博(FUJII,Akihiro) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 稲益徳雄(INAMASU,Tokuo) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番

21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 井口隆明(IGUCHI,Takaaki) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 小島敏明(KOJIMA,Toshiaki) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 直高志(WATARI,Takashi) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP). 油布宏(YUFU,Hiroshi) [JP/JP]; 〒569-1115 大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内 Osaka (JP).

(74)代理人: 内藤照雄(NAITO,Teruo); 〒107-6029 東京都港区赤坂一丁目12番32号 アーク森ビル29階信栄特許事務所 Tokyo (JP).

(81)指定国(国内): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84)指定国(広域): ARIPO特許(GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許(AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許(AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), OAPI特許(BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:
— 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイド」を参照。

(54)Title: ANODE ACTIVE MATTER AND PRODUCTION METHOD THEREFOR, NON-AQUEOUS ELECTROLYTE SECONDARY BATTERY-USE ANODE, AND NON-AQUEOUS ELECTROLYTE SECONDARY BATTERY

A1

(54)発明の名称: 正極活性物質およびその製造方法、非水電解質二次電池用正極、並びに、非水電解質二次電池

WO 02/086993

(57)Abstract: An anode active matter capable of producing a non-aqueous electrolyte secondary battery having a high energy density and being excellent in charge/discharge cycle characteristics, and a non-aqueous electrolyte secondary battery-use anode and non-aqueous electrolyte secondary battery using it. An anode active matter containing a composite oxide represented by a composition formula $Li_aMn_{0.5-x}Ni_{0.5-y}M_{x+y}O_2$ ($0.98 \leq a < 1.1$, $-0.1 \leq x-y \leq 0.1$, M being an element other than Li, Mn, Ni). An anode active matter containing a composite oxide represented by a composition formula $Li_wMn_xNi_yCo_zO_2$ (x' , y' , z' are values within a range where, on a ternary composition diagram, (x', y', z') exists on a line or within a quadrangle ABCD having apexes point A (0.51, 0.49, 0), point B (0.45, 0.55, 0), point C (0.25, 0.35, 0.4) point D (0.31, 0.29, 0.4), and $0 \leq w/(x'+y'+z') \leq 1.30$).

[続葉有]



(57) 要約:

高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質、並びに、これを用いた非水電解質二次電池用正極及び非水電解質二次電池を提供する。

組成式 $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ (但し $0.98 \leq a < 1.1$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、MはLi, Mn, Ni以外の元素) で表される複合酸化物を含有する正極活物質。また、組成式 $\text{Li}_{x'}\text{Mn}_{y'}\text{Ni}_{z'}\text{O}_2$ (但し、 x' 、 y' 、 z' は、三元状態図上において、 (x', y', z') が点A (0.51, 0.49, 0) と点B (0.45, 0.55, 0) と点C (0.25, 0.35, 0.4) と点D (0.31, 0.29, 0.4) とを頂点とする四角形ABCDの線上または内部に存在する範囲の値であり、 $0 \leq w / (x' + y' + z') \leq 1.30$ である) で表される複合酸化物を含有する正極活物質。

明細書

正極活物質およびその製造方法、非水電解質二次電池用正極、並びに、非水電解質二次電池

<技術分野>

本発明は、正極活物質およびその製造方法、非水電解質二次電池用正極、並びに、非水電解質二次電池に関する。

<背景技術>

リチウム二次電池等の非水電解質二次電池は高いエネルギー密度を示し、高電圧であることから小型携帯端末や移動体通信装置などへの電源として広く使用されている。リチウム二次電池用正極活物質には、リチウムの挿入・脱離の繰り返しによっても結晶構造が安定で、かつ電気化学的作動容量が大きいことが要求される。

現在、リチウム二次電池の正極活物質として、 $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 構造を有する $\text{Li}-\text{Co}$ 複合酸化物（以下、 LiCoO_2 と略す）が主に使用されているが、これは LiCoO_2 が 4 V という高い作動電位でリチウムイオンを安定的に吸蔵・放出でき、かつ、 Li^+ イオンの吸蔵・放出の繰り返しによっても結晶構造が安定に存在するため、 LiCoO_2 は高いエネルギー密度を示すと同時に高い充放電サイクル性能を示す。

しかしながら、 LiCoO_2 の構成元素であるコバルトは希少金属であり、価格が高いため、 $\text{Li}-\text{Ni}$ 複合酸化物（以下、 LiNiO_2 と略す）を LiCoO_2 の代わりに用いる検討が数多くなされている。 LiNiO_2 も LiCoO_2 と同様の $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 構造を有し、作動電位幅も近いことから、高い電気化学的性能が期待される。Ohzuku, O; Ueda, A; Nagayama, M. *Electrochemistry and Structural Chemistry of LiNiO_2 ($R3/m$) for 4 Volt Secondary Lithium Cells.* J. Electrochem. Soc. vol. 140, no. 7, 1993, p. 1862-1870 には、粉末エックス線回折法による Li 引き抜き量と結晶格子との関係に関する検討が報告されている。これによれば

、充電容量が 200 mA h / g までは正極からの Li の引き抜きによっても層間隔が安定に保持されることを報告している。しかしながら、実際にはこのような深度で充放電を繰り返すと急激に放電容量が低下するといった問題があった。

この問題を解決する手段として、LiNiO₂構造の Ni サイトの一部を異種元素で固溶置換する技術が広く一般に検討されている。例えば、特開平 9-231973 号公報には、前記 Ni サイトの一部を Co や Al などで固溶置換することで、充放電特性と熱安定性を向上させる技術が公開されている。しかしながら、この技術によれば、充放電サイクル性能や熱安定性を改善する効果は認められるものの、依然として LiCoO₂ と比較して充放電サイクル性能は必ずしも充分なものではなかった。

また、前記 Ni サイトの一部を Mn で固溶置換した Li-Mn-Ni 系複合酸化物や、Mn 及び Co で固溶置換した Li-Mn-Ni-Co 系複合酸化物にかかる技術も数多く検討されている。

Li-Mn-Ni 系複合酸化物に関する技術としては、例えば米国特許 5,626,635 号公報、日本特許第 3008793 号公報、日本特許 3047693 号公報、日本特許第 3064655 号公報等に報告されている。しかしながら、本発明者らの検討によれば、これらいずれの技術を用いた場合でも、4 V 付近での初期容量は LiNiO₂ と比較して大きく低下するばかりでなく、充放電サイクル性能も充分でないといった問題があった。

また前記 Li-Mn-Ni-Co 系複合酸化物に関する技術としては、例えば特開 2000-58068 号公報、特開 2000-277151 号公報、特開平 10-255846 号公報に、Co の存在により、前記 Li-Mn-Ni 系複合酸化物と比較して高いエネルギー密度を示すことが報告されている。しかしながら、本発明者らの検討によれば、これらの報告に記載の方法によって製造した活物質では、いずれも、依然としてサイクル性能が充分でないといった問題があった。

本発明者らは、リチウム二次電池用正極活物質として Li-Mn-Ni 系複合酸化物（特に Li-Mn-Ni-Co 系複合酸化物）について鋭意検討するなかで、Li_aMn_bNi_cCo_dO₂ 構造中において同じ 6 b サイトに位置する Mn 元素

、Ni元素及びCo元素の、組成中に占める含有比率（以下、単に「Mn、Ni及びCo比率」ともいう）とそれらの電気化学的特性について詳細な検討を行った。

まず、Ni比率（ $Ni / (Mn + Ni + Co)$ ）、但し、 $Mn + Ni + Co = 1$ ）が増加することによって、放電容量を増加させることができると期待できる。Ni比率=0.5以上の領域で同様の効果を期待した文献としては、例えば米国特許60,400,910号公報、特開2000-260480号公報、特開2000-260479号公報、特開2000-268878号公報、特開2000-353525号公報、特開平10-255846号公報、特開平8-37007号公報などがある。しかしながら、本発明者らの検討によれば、これらに記載される範囲の組成を持つ活物質は、確かに初期の放電容量は高いが、依然として充電時の熱安定性と充放電サイクル性能には劣る結果となった。

また、Mn比率（ $Mn / (Mn + Ni + Co)$ ）、但し、 $Mn + Ni + Co = 1$ ）が0.5を上回る組成に関する報告は、Li-Mn-Ni系では特開2000-223157号公報、特開2000-294242号公報が、またLi-Mn-Ni-Co系では特開2000-149942号公報がある。これらの報告はいずれも $LiMnO_2$ （单斜晶あるいは斜方晶）の正極活物質としての適用に関するものであるが、これらは例えばCrouguennec,L; Deniard,P; Brec,R; Biensan,P; Broussely,M. Electrochemical behavior of orthorhombic $LiMnO_2$, influence of the grain size and cationic disorder. Solid State Ionics. vol. 89, no. 1/2, 1996, p. 127-137に指摘されているように $LiCoO_2$ などと異なり作動電位幅が低電位側にシフトしており、4V付近での容量を期待することができない。また前記文献の指摘する通り、充放電サイクル中にスピネル型の酸化物に転移することによる容量劣化の問題もある。このように、Mn比率が0.5を上回る領域では $\alpha-NaFeO_2$ 結晶構造が不安定であり、なおかつ生成する結晶相が電気化学的に不活性であるといった問題があった。

また、現在、作動電圧が4V級のリチウム二次電池は、正極活物質としては前記したような充放電に伴いリチウムイオンを放出・吸蔵しうるリチウム遷移金属

複合酸化物が、負極材料としては充放電に伴いリチウムイオンを吸蔵・放出しうる炭素質材料が使用されている。

しかしながら、正極活物質及び負極材料は、リチウムイオンの吸蔵や放出に伴って、結晶格子面間隔やa軸、c軸などの格子定数が変動する。このため、充放電に伴う結晶格子体積の変化が繰り返されるうち、結晶格子の歪みにより結晶構造が破壊されやすいという問題がある。

負極材料として用いられている炭素質材料は、充電により結晶格子体積が膨張することが知られている。一方、正極活物質として現在多用されている菱面体晶系のLiCoO₂もまた、充電により結晶格子体積が膨張することが知られている。このため、これらの材料を組み合わせた電池においては、充電時に双方の電極が膨張することになる。ここで、金属電槽缶などを電槽として使用した場合、充電時の電極膨張により電池ケースが膨れてしまい、放電時の電極収縮時にも電池ケースの膨れは元に戻らないため、電極への緊圧が緩んでしまい、集電体と活物質との接着性の低下や、電子伝導性の低下や、活物質の剥離などが生じる結果、電池性能を低下させる原因となっていた。

本発明は、前記問題点に鑑みてなされたものであり、その目的は、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質およびその製造方法、非水電解質二次電池用正極、並びに、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を提供することである。

<発明の開示>

上記したように、Mn、Ni及びCo比率が0.5以上の各領域では、たとえLiNiO₂やLiCoO₂のように結晶構造が層状の形態であっても、満足な電池性能を発揮するには至らなかった。このような状況の中で本発明者らは、比較的優れた単位重量当たりのエネルギー密度を有するLiMn_{0.5}Ni_{0.5}O₂や、Mn、Ni及びCo比率がいずれも0.5を下回る領域の組成の活物質に着目して詳細に検討を行ったところ、特定の組成を有する複合酸化物を含有する正極活物質

を用いることによって、高いエネルギー密度であって、なおかつ充放電サイクル性能にも優れた非水電解質二次電池を得ることができた。

従来の $\text{Li}-\text{Mn}-\text{Ni}$ 系複合酸化物は、 LiCoO_2 などの他の層状酸化物と比較して結晶格子体積が大きいために、体積当たりのエネルギー密度が低いといった問題がある。エネルギー密度を向上させる手段として、プレス機などを用いた外的圧力により電極密度を高める方法が考えられるが、 $\text{Li}-\text{Mn}-\text{Ni}$ 系複合酸化物は、機械的強度が強く、電極密度を向上させることは一般に困難であることが本発明者らの検討により分かっている。一方で、 $\text{Li}-\text{Mn}-\text{Ni}$ 系複合酸化物は放電、すなわち、 Li の取り込み速度が、充電、すなわち、 Li の引き抜き速度に対して制限される特性を持っているために、電極密度が著しく高い場合には電解液の浸透不良に起因して、高率放電性能が著しく低下するといった問題もあった。このため、本発明者らは、 $\text{Li}-\text{Mn}-\text{Ni}$ 系複合酸化物の特性改良を重要課題ととらえ、電池性能を損なわずに高エネルギー密度を達成するための検討を行った。

また、前記したように、従来より知られる中和法を使用して、原料から $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ を製造する方法は、複合共沈物中に粒界や微細な割れが多く発生する為か、結晶性の低い（全細孔容積が多い）低密度な複合共沈物が製造されやすく、次いで、この複合共沈物に LiOH 等のリチウム源を添加して焼成しても、高密度なリチウムーマンガンニッケル複合酸化物は得られにくい。

そこで本発明者らは、ニッケル水素電池用高密度水酸化ニッケルの製造法に知られるように、マンガン化合物とニッケル化合物とが水に溶解された水溶液にアルカリ化合物と還元剤と錯化剤とを添加するとともに、pHを一定に制御したところ、粒子内部に空孔が発達しないような複合共沈物を製造でき、さらに、この複合共沈物にリチウム源を添加して焼成すると、結晶性の高い（全細孔容積が少ない）高密度な $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ が得られることを見い出した。

また、本発明者らは、 $\text{LiMn}_{0.45}\text{Ni}_{0.45}\text{Co}_{0.10}\text{O}_2$ に着目するとともに、焼成前粉体の合成条件や、焼成条件や、さらに添加する Li , Mn , Ni , Co 以外の異種金属元素の種類と組成比率について鋭意検討を重ねたところ、同一組成の複合酸化物であっても、焼成前粉体の合成条件や焼成条件によって得られる結晶

粉末の結晶の構造が大きく異なり、結晶の形態によっては、放電容量や充放電サイクル性能が大きく改善できることがわかった。

そして、これらの知見に鑑みて開発された特定の製造方法を使用して、特定の組成および物性を有する複合酸化物を正極活物質として用いることにより、さらに優れた電池性能を備える非水電解質二次電池が得られることを見出し、本発明に至った。

また、本発明者らは、前記した特定の複合酸化物と、リチウムコバルト酸化物とを併用することにより、高率放電性能を上昇できることを見出した。

さらに、本発明者らは、前記した特定の複合酸化物と、「スピネル構造を有し、かつ、特定の組成を有するリチウムマンガン化合物」とを併用することにより、低温高率放電性能と保存性能とを高次元で両立する電池を得ることができることを見出した。

即ち、本発明の技術的構成および作用効果は以下の通りである。ただし、作用機構については推定を含んでおり、その作用機構の正否は本発明を制限するものではない。

請求の範囲第1項に係る正極活物質は、組成式 $L_i a Mn_{0.5-x} Ni_{0.5-y} M_{x+y} O_2$ (但し $0 < a < 1.3$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、MはLi, Mn, Ni以外の元素) で表される複合酸化物を含有することを特徴としている。

このような構成によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

請求の範囲第2項に係る正極活物質は、前記Mが、Al, Mg及びCoからなる群から選ばれる少なくとも1種の元素であり、前記組成式中の係数が下記関係式を満たす複合酸化物を含有することを特徴としている。

$$0.05 \leq x < 0.3$$

$$0.05 \leq y < 0.3$$

$$-0.1 \leq x - y \leq 0.02$$

$$0 < a < 1.3$$

$$x + y < 0.5$$

このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度の非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができる。

請求の範囲第3項に係る正極活物質は、前記Mが、Coであることを特徴としている。このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とができる。

請求の範囲第4項に係る正極活物質は、組成式 $\text{Li}_{w}\text{Mn}_{x'}\text{Ni}_{y'}\text{Co}_{z'}\text{O}_2$ (但し、 x' 、 y' 、 z' は、三元状態図上において、 (x', y', z') が点A (0.51, 0.49, 0) と点B (0.45, 0.55, 0) と点C (0.25, 0.35, 0.4) と点D (0.31, 0.29, 0.4) とを頂点とする四角形 ABCD の線上または内部に存在する範囲の値であり、 $0 \leq w / (x' + y' + z') \leq 1.30$ である) で表される複合酸化物を含有することを特徴としている。

より具体的には、上記構成の複合酸化物は、 LiNiO_2 の Ni サイトの約半分を Mn に固溶置換したものである。このような構成においては、Ni と Mn の間で配位子である酸素イオンを介する共鳴安定化が起こるので、層状構造が安定化するものと考えられる。

さらに、前記複合酸化物に LiCoO_2 を固溶させることで、放電時の結晶格子を引き締めて格子体積を小さく安定に保つ効果が現れる。事実、本発明者らは、 $\text{LiNi}_{0.5}\text{Mn}_{0.5}\text{O}_2$ の結晶単位格子である六方晶は、格子定数 $a = 2.894$ 、格子定数 $c = 14.32$ であり、結晶格子体積 $V = 0.1039 \text{ nm}^3$ となるが、Ni, Mn を Co で固溶置換すると Co 量に応じて a 軸及び c 軸の格子定数の値が共に減少し、 $\text{LiNi}_{0.333}\text{Mn}_{0.333}\text{Co}_{0.333}\text{O}_2$ では、格子定数 $a = 2.865$ 、格子定数 $c = 14.25$ 、結晶格子体積 $V = 0.1013 \text{ nm}^3$ と小さくなることを確認している。

一方、前記組成式 $L_i M_{n_x} N_{i_y} C_{o_z} O_2$ において $z' = 0$ の場合は、充電末の状態においてその結晶の格子体積は、放電末の状態に比べて大きく減少するが、 $z' > 0$ とすれば、その結晶格子体積の値は小さくなるものの、充放電に伴う結晶格子体積の変化幅を小さく抑えることができる。この結果、充放電に伴う結晶構造の変化が小さいため、充放電サイクル性能を向上させることができる。

このことは、 $L_i N_i O_2$ において N_i の一部を C_o で固溶置換すると、充電による N_i の六方晶から单斜晶への変化領域が狭まり、充放電の大部分を六方晶のまま行えるようになるのと同じ原理であると考えられる。従って、 C_o 置換量は適度に多い方が良く、好ましくは $0.15 \leq z' \leq 0.4$ である。

特に、三元状態図上において、 (x', y', z') が上記した四角形 A B C D の内部に存在するような（ただし、点 A と点 B とを結ぶ直線上の点は除く）組成とすることによって、複合酸化物を、より安定な結晶構造を有する $L_i - N_i - M_n - C_o$ 複合酸化物とすることができます。ここで、 (x', y', z') が、点 A と点 D とを結ぶ直線よりも M_n が多くなる領域に存在すると結晶対称性が低くなり、点 B と点 C とを結ぶ直線よりも N_i が多くなる領域に存在すると $L_i MnO_2$ と $L_i_2MnO_3$ との共晶領域となり、何れも充放電サイクル性能は低下する傾向となる。

また、 $0 \leq w / (x' + y' + z') \leq 1.30$ の範囲であるので、良好な充放電サイクル性能を保持した正極活物質とすることができます。

以上のように、請求の範囲第 4 項に記載の構成によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とことができ、 $z' > 0$ とすることによって、 C_o を含有する複合酸化物とした場合には、充放電サイクル性能に加えて、高率放電性能に極めて優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

請求の範囲第 5 項に係る正極活物質は、前記複合酸化物が、全細孔容積が $0.001 \text{ m}^1 / \text{g}$ 以上 $0.006 \text{ m}^1 / \text{g}$ 以下であり、かつ、 $CuK\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が 0.65 以上 1.05

以下であることを特徴としている。このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度（高放電容量）の非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

請求の範囲第6項に係る正極活物質は、前記複合酸化物が、比表面積が0.3 m²/g以上1.6 m²/g以下であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、2θ：18.6±1°における回折ピークに対する2θ：44.1±1°における回折ピークの相対強度比が0.65以上1.05以下であることを特徴としている。このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度（高放電容量）の非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

請求の範囲第7項に係る正極活物質は、前記2θ：18.6±1°における回折ピークの半値幅が0.05°以上0.20°以下であり、かつ、前記2θ：44.1±1°における回折ピークの半値幅が0.10°以上0.20°以下であることを特徴としている。このような構成によれば、特に、高エネルギー密度（高放電容量）を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

請求の範囲第8項に係る正極活物質は、前記複合酸化物が、 α -NaFeO₂型層状構造であるとともに、結晶単位格子が六方晶であり、金属リチウムが示す電位に対して3.2V～3.3Vの状態における前記六方晶の格子定数aと格子定数cと結晶格子体積Vとが下記式を満たすように構成されたことを特徴としている。

$$2.860 \leq a \leq 2.890$$

$$14.20 \leq c \leq 14.33$$

$$0.1007 \text{ nm}^3 \leq V \leq 0.1034 \text{ nm}^3$$

式中、a, cは、格子定数であり、それぞれ単位結晶格子のa軸方向の長さ及びc軸方向の長さをオングストローム(Å)単位で表わしたものに等しい。

請求の範囲第9項に係る正極活物質は、前記複合酸化物が、900°C以上1100°C以下の温度で3時間以上焼成されて得られたものであることを特徴としている。焼成温度が900°C未満では、固相反応が進行しにくく、局所的な結晶構造に乱れが生じるためか、特に、放電容量及び高率放電性能が低く、特に850°C未満では充放電サイクル性能にも劣る結果となる。また、1100°Cを超えると焼成時のLi揮発量の制御が困難になる。よって、焼成温度としては900°C以上1100°C以下が好ましい。より好ましくは、元素置換を完全に行うために950°C以上にすると良い。

以上により、請求の範囲第9項に記載の構成によれば、特に、高エネルギー密度（高放電容量）を有し、高率放電性能と充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができます。

また、本発明者らは、上記複合酸化物を用いた正極活物質についてさらに詳細に検討したところ、前記複合酸化物の粒度分布を特定のものとすることによって、放電容量が高く、繰り返し充放電サイクルに伴う容量低下を極めて小さいものとすることを見いだした。

すなわち、請求の範囲第10項に係る正極活物質は、前記複合酸化物の粒度分布が、50%粒子径が0.8μmより大きく10μm以下であり、且つ、10%粒子径が0.4μmより大きく7μm以下であることを特徴としている。

前記複合酸化物の50%粒子径を10μm以下とすることにより、活物質粒子と電解液との接触が良好となり、活物質表面近傍でのLiの移動を充分なものとすることができる。また50%粒子径を0.8μmより大きくすることにより、活物質粒子と電解液との接触面積が適度に制限されるので両者間の副反応を低減でき、特に高温時の電池性能を良好なものとすることができる。50%粒子径は、より好ましい上限は7μm以下であり、より好ましい下限は2μm以上である。

また、前記複合酸化物の10%粒子径を7μm以下とすることにより、活物質粒子と電解液との接触が良好となり、活物質表面近傍でのLiの移動を充分なもの

のとすることができます。また 10% 粒子径を 0.4 μm より大きくすることにより、活性物質粒子と電解液との接触面積が適度に制限されるので両者間の副反応を低減でき、特に高温時の電池性能を良好なものとすることができます。10% 粒子径は、より好ましい上限は 3.4 μm 以下であり、より好ましい下限は 1.3 μm 以上である。

請求の範囲第 1 1 項に係る正極活性物質は、前記正極活性物質において、リチウムコバルト酸化物をさらに含有することを特徴としている。このような構成によれば、特に、電池の高率放電性能を上昇できる正極活性物質とすることができます。

請求の範囲第 1 2 項に係る正極活性物質は、前記正極活性物質において、「スピネル構造を有し、 $\text{Li}_{1+s}\text{Mn}_{2-s-t}\text{M}'_t\text{O}_4$ （但し、 $0 \leq s \leq 0.3$ 、 $0 \leq t \leq 0.2$ 、 M' は、Mg、Al、Ti、V、Cr、Fe、Co 及びNi の中から選ばれる少なくとも 1 種以上の元素）で表されるリチウムマンガン化合物」をさらに含有することを特徴としている。このような構成によれば、特に、低温高率放電性能と保存性能とを高次元で両立する電池を得ることのできる正極活性物質とすることができます。

請求の範囲第 1 3 項に係る正極活性物質の製造方法は、組成式 $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}'_{x+y}\text{O}_2$ （但し $0 < a < 1.3$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、 M' は、Al、Mg 及びCo から選択される少なくとも 1 種の元素）で表される複合酸化物を含有する正極活性物質の製造方法であって、「ニッケル（Ni）化合物とマンガン（Mn）化合物とが水に溶解された水溶液、または、Ni 化合物と Mn 化合物と M' 化合物（M' は、前記と同様）とが水に溶解された水溶液に、アルカリ化合物と、還元剤と、錯化剤とを添加して前記水溶液の pH を 1.0 ~ 1.3 とし、前記水溶液中で、Ni-Mn 複合共沈物、または、Ni-Mn-M' 複合共沈物を沈殿させる共沈工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴としている。このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度（高放電容量）の非水電解質二次電池を製造できる正極活性物質とすることができます。

質の製造方法とすることができる。

請求の範囲第14項に係る正極活物質の製造方法は、前記共沈工程において、反応槽内に、ニッケル（Ni）化合物水溶液とマンガン（Mn）化合物水溶液とM'化合物水溶液（M'は、Al, Mg及びCoから選択される少なくとも1種の元素）と錯化剤水溶液と還元剤水溶液とを、前記各水溶液として、または、前記各水溶液の少なくとも2種以上が混合された混合水溶液として連続的に供給するともに、前記反応槽内にアルカリ化合物水溶液を連続的に供給して、生成するNi-Mn-M'複合共沈物を連続的に取り出すことを特徴としている。このような構成によれば、特に、複合共沈物の生産性を向上できるので、生産性の高い正極活物質の製造方法とすることができる。

また、本発明者らは、前記還元剤としてヒドラジンを使用することにより、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度の非水電解質二次電池をより確実に製造できる正極活物質の製造方法とすることができるとを見出した。よって、請求の範囲第15項に係る正極活物質の製造方法は、前記還元剤としてヒドラジンを使用することを特徴としている。

請求の範囲第16項に係る正極活物質の製造方法は、「前記共沈工程により得られたNi-Mn複合共沈物またはNi-Mn-M'複合共沈物が分散されると共に、M'化合物（M'は、Al, Mg及びCoから選択される少なくとも1種の元素）が溶解された水溶解分散液」に、アルカリ化合物と、錯化剤とを添加して前記水溶解分散液のpHを10～13とし、前記共沈工程により得られたNi-Mn複合共沈物の表面またはNi-Mn-M'複合共沈物の化合物の表面に、元素M'（M'は前記と同様）の複合共沈物を沈殿させるコート共沈工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴としている。このような構成によれば、組成がより確実に所望なものとされた複合酸化物を含有する正極活物質を製造できる。

また、本発明者らは、前記錯化剤として、「水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物」を、より具体的には、硝酸アンモニウム、硫酸アンモニウム、塩酸アンモニウム及びアンモニア水からなる群から選択される1種以上の化合物を使用することにより、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度の非水電解質二次電池をより確実に製造できる正極活物質の製造方法とすることを見出した。よって、請求の範囲第17項に係る正極活物質の製造方法は、錯化剤が、水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物であることを特徴としている。また、請求の範囲第18項に係る正極活物質の製造方法は、前記「水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物」が、硝酸アンモニウム、硫酸アンモニウム、塩酸アンモニウム及びアンモニア水からなる群から選択される1種以上の化合物であることを特徴としている。

請求の範囲第19項に係る正極活物質の製造方法は、前記M'をC○とすることを特徴としている。このような構成によれば、さらに、高率放電性能と充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質の製造方法とすることができる。

請求の範囲第20項に係る正極活物質の製造方法は、「前記共沈工程もしくは前記コート共沈工程により得られた、Ni-Mn複合共沈物またはNi-Mn-M'複合共沈物を、リチウム化合物と共に、900°C以上1100°C以下の温度で3時間以上焼成する焼成工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴としている。このような構成によれば、特に、高エネルギー密度（高放電容量）であり、高率放電性能と充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質の製造方法とすることができる。

請求の範囲第21項に係る正極活物質は、本発明に係る正極活物質の製造方法によって製造されるので、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質とすることができる。

請求の範囲第 2 2 項に係る非水電解質二次電池用正極は、本発明に係る正極活物質を含有するので、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる非水電解質二次電池用正極とすることができます。

請求の範囲第 2 3 項に係る非水電解質二次電池用正極は、本発明に係る正極活物質と、前記正極活物質に対して 1 重量% 以上の導電性炭素材料と、電解液を含有することによってイオン伝導性を有する結着剤とを含有することを特徴としている。このような構成によれば、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度の非水電解質二次電池を製造できる非水電解質二次電池用正極とすることができます。

請求の範囲第 2 4 項に係る非水電解質二次電池は、本発明に係る非水電解質二次電池用正極、または、本発明に係る非水電解質二次電池用正極の製造方法により製造された非水電解質二次電池用正極と、非水電解質二次電池用負極と、非水電解質とを具備することを特徴としている。このような構成によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池とすることができます。

請求の範囲第 2 5 項に係る非水電解質二次電池は、前記非水電解質二次電池用負極が、リチウムイオンを吸収放出可能な負極材料を含むことを特徴としている。このような構成によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池とすることができます。

請求の範囲第 2 6 項に係る非水電解質二次電池は、本発明に係る非水電解質二次電池であって、正極活物質は非水電解質二次電池の充電に伴うリチウムイオンの放出により、その結晶格子体積が収縮するものであり、結晶格子体積の収縮率は非水電解質二次電池の放電末状態における正極活物質の結晶格子体積に対して 4 % 以下であり、負極材料は非水電解質二次電池の充電に伴うリチウムイオンの

吸収により、その結晶格子体積が膨張するものであり、結晶格子体積の膨張率は非水電解質二次電池の放電末状態における負極材料の結晶格子体積に対して 6 %以下であり、非水電解質二次電池の通常の充放電範囲において、負極材料の膨張率の値は、正極活物質の前記収縮率の値に比べて同じかまたは大きく、非水電解質二次電池の通常の充放電範囲において、負極材料の膨張率の値と、正極活物質の収縮率の値との差が 0 %以上 3 %未満であることを特徴としている。

このような構成によれば、充電に伴って結晶格子体積が収縮する正極活物質と、充電に伴って結晶格子体積が膨張する負極材料とを組み合わせ、しかも、正極活物質の体積変化率と負極材料の体積変化率との差が 3 %未満に抑えられているので、充電に伴う正極及び負極の結晶格子体積変化が効果的に相殺され、リチウムコバルト酸化物等を用いた電池に比べて充電中の発電要素（正極と負極と必要に応じてセパレータとが組み合わされたもの）の体積膨張が大幅に低減できる。同様に、正極活物質は放電に伴って膨張し、負極材料は放電に伴って収縮する。これにより、充放電サイクルを繰り返しても発電要素の体積変化が小さいため、金属電槽缶などを用いた場合でも、電極への緊圧が緩むことがなく、集電体と活物質との接着性が保たれ、電子伝導性が保たれ、活物質の剥離等が生じることがなく、電池性能が長期にわたって維持できる。

ここで、「通常の充放電範囲」とは、過充電や過放電が行われない範囲の電池の定格使用範囲のことを行う。

また、正極活物質の体積変化が 4 %以下に、負極材料の体積変化が 6 %以下に抑えられているので、充放電に伴う結晶格子面間隔や a 軸、c 軸などの結晶粒子径の変化が小さく、充放電を繰り返しても結晶格子の歪みによる結晶構造破壊が有効に抑えられる。

<図面の簡単な説明>

図 1 は、本実施例に用いた反応槽を示す概略図である。図 2 は、複合酸化物 A 1 のエックス線回折図である。図 3 は、複合酸化物 A 1 の電子顕微鏡写真である。図 4 は、複合酸化物 A 4 の電子顕微鏡写真である。図 5 は、複合酸化物 C 1 の電子顕微鏡写真である。図 6 は、複合酸化物の組成を説明する三元状態図である。

。図7は、実施例に用いたコイン型電池を示す概略図である。図8は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ 作製時の焼成温度に対する全細孔容積（比表面積）と充放電サイクル性能の関係を示す図である。図9は、全細孔容積（比表面積）に対する放電容量と充放電サイクル性能の関係を示す図である。図10は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比と放電容量との関係を示す図である。図11は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比と充放電サイクル性能との関係を示す図である。図12は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における半値幅と放電容量との関係を示す図である。図13は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における半値幅と充放電サイクル性能との関係を示す図である。図14は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における半値幅と放電容量との関係を示す図である。図15は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のCuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における半値幅と充放電サイクル性能との関係を示す図である。図16は、実施例における、充電量と格子間距離の関係を示す図である。図17は、実施例における、充電量と結晶格子体積の関係を示す図である。図18は、複合酸化物の粒度分布を示す図である。図19は、実施例に使用した角型電池を示す概略図である。図20は、正極活物質の結晶格子体積変化を示す図である。図21は、負極材料の結晶格子体積変化を示す図である。図22は、負極材料の結晶格子体積変化を示す他の図である。図23は、負極材料の結晶格子体積変化を示す他の図である。図24は、正極活物質の結晶格子体積変化を示す他の図である。図25は、サイクル数に伴う容量維持率の変化を示す図である。図26は、サイクル数に伴う内部抵抗の変化を示す図である。図27は、実施例に用いた電池を示す概略図である。

なお、図中の符号、1は安全弁、2は蓋、3はレーザ溶接部、4, 33は負極端子、5, 32は正極端子、6はガスケット、7は正極板、8, 23はセパレー

タ、9は負極板、10は角形電槽、11は反応槽、12は攪拌機、13はオーバーフローパイプ、21は正極、22は負極、24はコイン電池電槽、25はコイン電池蓋、26は正極集電体、27は負極集電体、28は樹脂パッキン、31は極群、35は外装体、36は融着剤である。

<発明を実施するための最良の形態>

以下に、本発明の実施の形態を例示するが、本発明は、以下の実施の形態に限定されるものではない。

[第一実施形態に係る正極活物質]

本発明の第一実施形態に係る正極活物質は、組成式 $L_i_aMn_{0.5-x}Ni_{0.5-y}M_{x+y}O_2$ (但し $0 < a < 1.3$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、MはLi, Mn, Ni以外の元素) で表される複合酸化物を含有している。

上記組成において、aが1.3以上であると、結晶構造中に取り込まれない過剰のLiが複合酸化物表面上に析出する結果、電解液の酸化分解を促進し、電池寿命を低下させるおそれがあるので好ましくない。

また、 $0.98 \leq a < 1.1$ であるのが好ましい。すなわち、上記組成において、aが0.98より小さい場合、容量性能が低下する傾向があることから $0.98 \leq a$ であるのが好ましく、 $0.98 \leq a < 1.1$ を満足する場合、焼成時の結晶成長がしやすく焼成時間が短縮できる。好ましくは、aは1.00以上、1.04以下である。Liが0.98より少ない場合、電池の内部抵抗を増加させたためか、放電容量が低下する傾向となる。

一方、aが1.1以上であると、高率放電性能が低下する傾向が得られる。すなわち、Liを多くえたものは造粒しやすく、正極活物質の比表面積が低下することによって電池の内部抵抗が増加し、高率放電時の容量が低下するものと考えられる。また、未反応のリチウムが Li_2CO_3 になり、粒子表面で残留し、抵抗を増加させるものと考えられる。

また、上記組成において、Ni元素とMn元素との組成比はMn元素量が大きいと、 Li_2MnO_3 を始めとするリチウムマンガン酸化物が生成し、放電容量が

低下し、Ni量が大きいとサイクル性能が低下する傾向となる。この為、Ni元素とMn元素との組成比は $-0.1 \leq (0.5-x) - (0.5-y) \leq 0.1$ である、すなわち、 $-0.1 \leq x-y \leq 0.1$ である。 $x-y$ が -0.1 以上であることによって、LiNiO₂に起因するサイクル性能と充電時の熱安定性を改善することができる。また、 $x-y$ が 0.1 以下であることによって、Ni量に対してMn比が過剰な場合に認められるLi₂MnO₃などを始めとするリチウムマンガン酸化物の生成を抑制し、高い放電容量を達成することができる。

LiMn_{0.5}Ni_{0.5}O₂は充電時にLiイオンが引き抜かれると結晶格子サイズが縮小することが、小瀬勉；牧村嘉也；有吉欽吾.“2D21 リチウム・ニッケル・マンガン複合酸化物のインサーション電極機能”. 第41回電池討論会 講演予稿集. 電気化学会電池技術委員会編. 名古屋, 2000-11, 電気化学会電池技術委員会. 2000, p. 462-463. に記載されており、これに基づけば、粒界や材料に微細な割れが多いなどによって全細孔容積（比表面積）が大きい材料は、充電時の収縮歪みによって、結晶粒子に割れが発生するなどの悪影響を及ぼして、電池の充放電サイクル性能を低下させるものと考えられる。

一方、LiCoO₂は、結晶構造においてLiMn_{0.5}Ni_{0.5}O₂と同じ空間群がR3/mの層状構造を有するものであり、この場合は、充電時にLiイオンが引き抜かれることによって結晶格子サイズが拡大するので、適度な粒界や微細な割れが存在することによって一定以上の全細孔容積（比表面積）を有していても、充電時において正極活物質に対する膨張歪みを緩和でき、電池の充放電サイクル性能を向上できるものと考えられる。

よって、必ずしも明らかではないが、MnとNiの一部をCo元素などの異種元素Mで固溶置換することによって、複合酸化物が充電時にLiイオンを引き抜かれると、結晶格子サイズが縮小するというリチウム・ニッケル・マンガン複合酸化物の特性と、結晶格子サイズが拡大するというLiCoO₂の特性とが共に発現することによって、正極活物質の膨張収縮の度合いが緩和されるか、または収縮したとしても、異種元素Mで固溶置換しない場合と比較して、収縮歪みが少くなり、これにより、充放電サイクル性能をより優れたものとし、かつ、より高

い容量を有する電池を得ることができるものと考えられる。

また、 $L_i_aMn_{0.5}Ni_{0.5}O_2$ は、粒子密度が過度に高くなると、放電容量が低下する傾向を有する。これは、必ずしも明らかではないが、例えば、 $Mn-Ni$ 複合酸化物と、 L_i 化合物とを焼成して、 $L_i-Mn-Ni$ 複合酸化物を得た場合、 L_i 化合物が、 $Mn-Ni$ 複合酸化物の内部に十分に拡散せず、局所的に L_i 欠損部位が存在している可能性が考えられる。また、 $L_i-Mn-Ni$ 系複合酸化物を用いて高い放電容量を達成するには、電解液一活物質間の L_i イオンの授受を充分に行わせるため、前記電解液一活物質間の接触界面を充分に広く確保する必要があるが、粒子密度が高いと前記接触界面を充分に確保できなくなることに加え、活物質の固体内リチウムイオン拡散速度が電解液中のリチウムイオン拡散速度に比べて遅いにもかかわらず、電解液中のリチウムイオンの移動距離に対する固体内の移動距離の比を小さくすることができないため、放電容量が低下しやすくなるものと考えられる。

一方、異種元素Mで固溶置換した $L_i_aMn_{0.5-x}Ni_{0.5-y}M_{x+y}O_2$ で表される複合酸化物は、 $L_iMn_{0.5}Ni_{0.5}O_2$ と比較して、充電前のa軸、c軸の格子間距離は、異種元素Mで固溶置換されていない $L_iMn_{0.5}Ni_{0.5}O_2$ と比較してわずかであるが共に縮小しており、結晶格子サイズは低下している。より具体的には、充電状態の格子間距離はc軸で若干逆転するが、a軸では縮小差をほぼ維持しており、結晶格子サイズは異種元素Mで固溶置換していないものより小さい。このため、異種元素Mによって複合酸化物の密度が高くなっても、放電容量が確保しやすい原因としては、結晶格子サイズが増加して L_i イオンの動きの自由度が増加するのではなく、異種元素Mが結合する酸素の電子状態に影響を与え、 L_i イオンの動きの自由度が増すことによるものと考えられる。

次に、組成式 $L_i_aMn_{0.5-x}Ni_{0.5-y}M_{x+y}O_2$ （但し $0.98 \leq a < 1.1$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、Mは L_i 、 Mn 、 Ni 以外の元素）で表される複合酸化物において、好ましい組成を説明する。

先ず、 Ni 含有量を示す $0.5 - y$ については、 $0.2 \leq 0.5 - y \leq 0.4$

5、すなわち $0.05 \leq y < 0.3$ であるのが好ましく、これにより LiNiO_2 系の Ni 元素 0.5 以上の材料と異なり高温安定性が優れるためか、充電時における電池の熱安定性がより優れたものとなる。また、Mn 含有量を示す $0.5 - x$ については、 $0.2 \leq 0.5 - x \leq 0.45$ 、すなわち $0.05 \leq x < 0.3$ であるのが好ましく、これにより R₃/m 構造が安定化され、4 V 付近で高い放電容量が達成される。また、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.02$ であるのがより好ましく、これにより、単一の R₃/m 構造が安定に形成され、充放電サイクルによつても結晶構造を安定に維持することができる。

また、複合酸化物は、その組成として、異種元素 M を有するのが好ましい。これにより、複合酸化物の高密度化を高次元で達成でき、充放電サイクル性能を優れたものとできるだけでなく、高容量の電池とすることができます。

異種元素 M としては、Li, Mn, Ni 以外の元素で、Mn 及び Ni と固溶置換しうる元素が好ましい。例えば、B, Be, V, C, Si, P, Sc, Cu, Zn, Ga, Ge, As, Se, Sr, Mo, Pd, Ag, Cd, In, Sn, Sb, Te, Ba, Ta, W, Pb, Bi, Fe, Cr, Ti, Zr, Nb, Mg, Y, Al, Na, K, Mg, Ca, Co, Cs, La, Ce, Nd, Sm, Eu, Tb 等が挙げられる。

なかでも、Al, Mg 及び Co のいずれかの元素、又は複数の元素を混合して用いると、少量の異種元素 M により固相反応を促進し、高率放電性能に優れた電池を製造できるので好ましい。

異種元素 M の置換量は大きいほど理論放電容量が低下するため、 0.4 以下が望ましく、マンガン元素量、ニッケル元素量より多いと放電容量が低下する為、 $x + y < (0.5 - x) + (0.5 - y)$ 、すなわち $x + y < 0.5$ が好ましく、さらに好ましくは $0 \leq x + y \leq 0.33$ であり、これにより充放電時の熱安定性が高まる。また、 $x + y$ の下限値については、 0 以上であれば、高い放電容量を得ることができるが、より好ましくは下限値を 0.2 とすることで、とりわけ好ましくは下限値を 0.25 とすることで、充電時の熱安定性を兼ね備えるとともに、高率放電性能と充放電サイクル性能とを高次元で兼ね備える特性が達成され

る。

異種元素Mとして、特に、Coを用いた場合は、結晶構造を安定にする働きがあるのに加えて4Vで電気化学的に活性であり、特に、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れた電池を作製できるので、とりわけ好ましい。

また、上記組成式において、a、x及びyの値は、後述する熱処理（焼成）前の混合物に含まれるそれぞれの遷移金属化合物の混合比を定めることによって、任意に設定することができる。

[第二実施形態に係る正極活物質]

本発明の第二実施形態に係る正極活物質は、組成式 $L_{i_w}Mn_xNi_yCo_zO_2$ (但し、x'、y'、z'は、三元状態図上において、(x', y', z')が点A (0.51, 0.49, 0)と点B (0.45, 0.55, 0)と点C (0.25, 0.35, 0.4)と点D (0.31, 0.29, 0.4)とを頂点とする四角形ABCDの線上または内部に存在する範囲の値であり、 $0 \leq w / (x' + y' + z') \leq 1.30$ である)で表される複合酸化物を含有している。このような構成によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた電池を製造でき、z' > 0とすることによって、Coを含有する複合酸化物とした場合には、高率放電性能および充放電サイクル性能に極めて優れた電池を製造できる。

また、組成式 $L_{i_w}Mn_xNi_yCo_zO_2$ において、x'、y'、z'は、三元状態図上において、(x', y', z')が、点A' (0.41, 0.39, 0.2)と点B' (0.35, 0.45, 0.2)と点C (0.25, 0.35, 0.4)と点D (0.31, 0.29, 0.4)とを頂点とする四角形A'B'CDの線上または内部に存在する範囲の値であるのがより好ましく、点A'' (0.375, 0.375, 0.25)と点B'' (0.33, 0.42, 0.25)と点C (0.25, 0.35, 0.4)と点D (0.31, 0.29, 0.4)とを頂点とする四角形A''B''CDの線上または内部に存在する範囲の値であるのがとりわけ好ましい。これにより、高率放電性能と充放電サイクル性能とを高次元で兼

ね備える電池を得ることができる正極活物質とすることができます。

尚、上記組成式において、 w' 、 x' 、 y' 及び z' の値は、後述する熱処理（焼成）前の混合物に含まれるそれぞれの遷移金属化合物の混合比を定めることによって、任意に設定することができる。

上記組成式における好ましい範囲は、 Mn 量と Ni 量の相対関係で決定することができる。すなわち、 Mn 量が Ni 量と比較して多くなる場合は、 Li_2MnO_3 を始めとするリチウムマンガン酸化物が不純物として生成し、放電性能が低下するので好ましくない。一方で、 Ni 量が Mn 量に比較して大きい場合、結晶構造は安定な空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造を形成するが、サイクル性能が低下する傾向となる。

第二実施形態に係る正極活物質において、 $w/(x' + y' + z')$ は0から1.3の範囲に入ることで、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた正極活物質とすることができます。 $w/(x' + y' + z')$ が1.3を上回ると、正極活物質の表面でリチウム化合物が蓄積し、放電容量を低下せしめるとともに、電解液の分解反応が進行し、電池の保存性能の低下の要因となるので好ましくない。

なお正極活物質の作製上、 $w/(x' + y' + z')$ は0.9～1.3が好ましく、より好ましくは0.95～1.11、さらに好ましくは0.95～1.04である。 $w/(x' + y' + z')$ が0.90を下回った場合には、不足する電荷を保証するために酸素欠損が発生するなどして構造変化が起こるために、 Li 移動が阻害され、電池性能が低下する傾向となる。

[本発明の実施形態に係る正極活物質の物性]

第一実施形態及び第二実施形態に係る正極活物質（以下、本発明の実施形態に係る正極活物質ともいう）は、 $\alpha-NaFeO_2$ 結晶構造を有するのが好ましい。より具体的には、本発明の実施形態に係る正極活物質の好適な結晶構造は、 Cu

$K\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折の $2\theta : 18.62 \pm 1^\circ, 36.44 \pm 1^\circ, 37.72 \pm 1^\circ, 38.08 \pm 1^\circ, 44.14 \pm 1^\circ, 48.3 \pm 1^\circ, 58.26 \pm 1^\circ, 64.14 \pm 1^\circ, 64.44 \pm 1^\circ, 64.64 \pm 1^\circ$ にピークを有する結晶構造である。

なお、空間群の表記について、本来「R 3 m」の数字「3」上にバー（横線）を付して表記すべきところ、本明細書内においては便宜上「R 3/m」との表記をもって同一の意味を表すものとした。「C 2/m」についても同様である。

“ α -NaFeO₂結晶構造”と“空間群R 3/mに属する層状構造”とは同義であり、空間格子は六方晶である。

また、本発明の実施形態に係る正極活物質は、複合酸化物が、「全細孔容積が0.001m³/g以上0.006m³/g以下であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が0.65以上1.05以下である複合酸化物」であることが好ましい。

換言すれば、第一実施形態及び第二実施形態に係る正極活物質は、前記した複合酸化物が、「比表面積が0.3m²/g以上1.6m²/g以下であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が0.65以上1.05以下である複合酸化物」であることが好ましい。

複合酸化物の全細孔容積が0.001m³/gより少ないと（即ち、BETによる比表面積が0.3m²/gより少ないと）、複合酸化物は固相でのイオン伝導性が悪いためか、低温に於いて高い放電容量を有しにくい。また、複合酸化物の粒子が高密度化することによって正極活物質の粉体が電解液と接触しにくくなり、充放電サイクル性能が低下しやすくなる。

一方、複合酸化物の全細孔容積が0.006m³/gを超える（即ち、1.6m²/gを超える）場合、複合酸化物を構成する2次粒子が多孔質となる傾向となり、リチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物の密度が低下する。この場合、高率放電性能は良くなる傾向を示すが、一方で構成元素が溶解し、負極上で抵抗増

加を招いたり、電解液を酸化分解することで保存性能が低下したり、充電時の熱安定性が低くなる傾向となる。

以上により、複合酸化物の全細孔容積を $0.001\text{m}^1/\text{g} \sim 0.006\text{m}^1/\text{g}$ (比表面積 : $0.3\text{m}^2/\text{g} \sim 1.6\text{m}^2/\text{g}$) の範囲とすることで、特に、優れた高率放電性能と高い充放電サイクル性能とを兼ね備えた性能を得ることができる。

また、電池に対して、低温高率放電性能に代表される高率放電性能を求める場合においては、前述したように、電池のエネルギー密度が多少低下したとしても、複合酸化物の全細孔容積(比表面積)を大きくする必要があるが、全細孔容積(比表面積)を大きくしすぎた電池では、充放電サイクル性能が低下するという問題がある。ここで、全細孔容積(比表面積)が大きい材料は、一般に、粒界や微細な割れが多い材料となる。

さらに、本発明の実施形態に係る正極活物質は、複合酸化物が、前記したように、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が 0.65 以上 1.05 以下であるのが好ましく、これによって、結晶構造が安定し、充放電サイクル性能の優れた電池を得ることができる。

この作用については必ずしも明らかではないが、前記粉末エックス線回折パターンにおいて、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比は結晶性を示す指標と考えられ、焼成温度が高いもの、焼成時間が長いもの、全細孔容積の少ないものほど相対強度が大きくなる傾向となる。よって、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比の値が 0.65 以上であることによって、全細孔容積が大きくなりすぎず、電池の充放電サイクル性能を優れたものとすることができる。一方、相対強度比の値が 1.05 以下であることによって、全細孔容積が小さくなりすぎず、低温高率放電性能に代表される高率放電性能を優れたものとすることができる。

また、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークの半値幅が 0.05° 以上 0.20° 以下であり、かつ、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの半値幅が 0.10° 以上 0.20° 以下であるのがより好ましく、これにより、特に、放電容量と充放電サイクル性能とに優れた電池を得ることができる。

この作用効果についても必ずしも明らかではないが、半値幅は結晶性を示す指標であると考えられる。すなわち、複合酸化物粒子の結晶性が高く、均一な混合性の高い結晶は、半値幅が小さくなる傾向があり、例えば粉体の混合方法で製作した不均一な $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ は $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ と $44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅が大きく、充放電サイクル性能とが低下する傾向となる。このため、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅は 0.20° 以下であることが好ましく、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅は 0.20° 以下が好ましく、特に 0.17° 以下が好ましい。よって、異種元素Mは、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅が 0.20° 以下となるように固溶置換されるのが好ましい。

半値幅は、一般には複合酸化物粒子の結晶性あるいは結晶化度と相関しており、放電容量は複合酸化物粒子の結晶性（粒子の緻密性）に応じて変動するものと考えられる。この値が小さい場合、すなわち結晶性が高い場合には、粒子が過度に緻密化することによって電解液との接触が不完全となり、放電容量は低下する。一方、元素の混合が不均一な場合には、固相反応が十分に進行せず、半値幅が大きくなることによって、放電容量が低下しやすくなるものと考えられる。従つて、前記半値幅は、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ に於いて 0.05° 以上、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於いては 0.10° 以上が好ましく、これにより各元素の混合が均一で、なおかつ適度に電解液との接触を保った複合酸化物の好ましい形態と/or ことができる。

さらに、本発明の実施形態に係る正極活物質は、複合酸化物の結晶構造が $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造であるとともに、結晶単位格子が六方晶であり、金属リチウムが示す電位に対して $3.2\text{V} \sim 3.3\text{V}$ の状態における六方晶の格子定数 a と格子定数 c と結晶格子体積 V とが下記式を満たすように構成されるのが好まし

い。

$$2.860 \leq a \leq 2.890$$

$$14.20 \leq c \leq 14.33$$

$$0.1007 \text{ nm}^3 \leq V \leq 0.1034 \text{ nm}^3$$

式中、 a 、 c は、格子定数であり、それぞれ単位結晶格子の a 軸方向の長さ及び c 軸方向の長さをオングストローム(Å)単位で表わしたものに等しい。なお、結晶単位格子が六方晶であることから、 b 軸方向の長さ b は、格子定数 a と同じである。

格子定数 a が2.890を超えると、複合酸化物中のMnの量が増え、結晶対称性が低下し、充放電サイクル性能に悪影響を及ぼす傾向となる。格子定数 c が14.30を超える場合、及び結晶格子体積 V が0.1034 nm³を超える場合も同様である。

格子定数 $a < 2.860$ 、格子定数 $c < 14.20$ 、結晶格子体積 $V < 0.1007 \text{ nm}^3$ であると、充放電サイクル性能及び充電時の熱安定性に劣る傾向となる。

より好ましくは、 $c \leq 14.30$ であり、これにより、特に、電池の高率放電性能を優れたものとすることができます。

[本発明の実施形態に係る正極活物質の製造方法]

本発明の正極活物質の製造方法は特に限定されないが、好ましい製造方法について以下に詳述する。

本発明に係る正極活物質は、高いエネルギー密度と高い充放電サイクル性能を示す電池を得るために、「少なくともLi成分、Mn成分及びNi成分を含有するLi-Mn-Ni複合酸化物前駆体」あるいは「少なくともLi成分、Mn成分、Ni成分及びM成分を含有するLi-Mn-Ni-M複合酸化物前駆体」を900°C以上の温度で焼成して得られるのが好ましい。ここで、焼成温度は、好ましくは900°C以上1100°C以下、より好ましくは900°C以上1050°C以下、とりわけ好ましくは、とりわけ好ましくは950°C~1025°Cである。

Li-Mn-Ni複合酸化物前駆体あるいはLi-Mn-Ni-M複合酸化物

前駆体の焼成は、 α —NaFeO₂結晶構造へ化学変化を起こすものであり、この相転移は700°Cでも充分に完結するものの、上記のようにさらに高い温度（特に、900°C以上）で熱処理することによって、電池性能を著しく向上できる。

焼成温度が800°Cを下回ると、充放電サイクル性能が低下するという問題が生じやすい。

また、焼成温度が900°Cを下回ると、エネルギー密度（放電容量）及び高率放電性能が低下するという問題を生じやすい。これ以下の領域ではLiの移動を妨げる構造的要因が内在している可能性がある。

一方、焼成温度が1100°Cを上回ると、Liの揮発によって目標とする組成の複合酸化物が得られにくいなどの作製上の問題や、粒子の高密度化によって電池性能が低下するという問題が生じやすい。これは、1100°Cを上回ると、1次粒子成長速度が増加し、複合酸化物の結晶粒子が大きくなりすぎることに起因しているが、それに加えて、局所的にLi欠損量が増大して、構造的に不安定となっていることも原因ではないかと考えられる。さらに、高温になるほど、Li元素の占有するサイトと、Mn、Ni、Co元素の占有してなるサイト間の元素置換が極度に生じ、Li伝導パスが抑制されることによって放電容量は低下する。

焼成温度を950°C以上1025°C以下の範囲とすることによって、特に高いエネルギー密度（放電容量）を示し、充放電サイクル性能に優れた電池を作製できる。

焼成時間は、3時間～50時間が好ましい。焼成時間が50時間を超えると、電池性能上問題はないが、Liの揮発によって実質的に電池性能に劣る傾向となる。焼成時間が3時間より少ないと、結晶の発達が悪く、電池性能が悪くなる傾向となる。

「少なくともLi成分、Mn成分及びNi成分を含有するLi—Mn—Ni複合酸化物前駆体」は、Mn及びNiが均一に混合された化合物であることが好ましい。また、「少なくともLi成分、Mn成分、Ni成分及びM成分を含有するLi—Mn—Ni—M複合酸化物前駆体」は、Mn、Ni及びMが均一に混合された化合物であることが好ましい。この条件を満たす製法であれば特に限定されな

いが、本発明に係る元素の構成範囲では、Liの吸蔵・放出による結晶構造の安定性が高いことが要求されるため、「Mn、Ni及びMの酸性水溶液を水酸化ナトリウム水溶液等のアルカリ水溶液で沈殿させる共沈製法」で、とりわけ高い電池性能を示す正極活物質を作製することができる。この際、特開平10-125319号公報に述べられているように、反応系中に金属に対して過剰量のアンモニウムイオンが共存する条件下で粒子を発生させると、極めて均質でおかつ球状の粒子形状を有する前駆体粒子の作製が可能となる。この場合、Mnは空気中の酸素によって容易に酸化され、相分離の要因となるので、反応溶液に還元剤を添加したり、晶析反応槽内あるいは溶液内の雰囲気を不活性ガスで満たしたりするなどして還元雰囲気とする技術が公知となっている。前記Mnの還元を目的として還元剤を用いる技術としては、特開平11-317224号公報、特開2000-3706号公報に、そして、不活性ガスを流通させて反応槽内あるいは溶液内を還元雰囲気とする技術については特開平11-312519号公報、特開平11-307093号公報に記載がある。

Li-Mn-Ni複合酸化物前駆体としては、“Mn化合物及びNi化合物を粉碎・混合、熱的に分解混合、あるいは共沈させて得られる混合物”と、Li化合物との混合物を例示できる。

また、Li-Mn-Ni-M複合酸化物前駆体としては、“Mn化合物、Ni化合物及びM化合物を粉碎・混合、熱的に分解混合、あるいは共沈させて得られる混合物”と、Li化合物との混合物を例示できる。

ここで、“Mn化合物及びNi化合物を粉碎・混合、熱的に分解混合、あるいは共沈させて得られる混合物”あるいは“Mn化合物、Ni化合物及びM化合物を粉碎・混合、熱的に分解混合、あるいは共沈させて得られる混合物”と、Li化合物との混合は、各々の粉体を機械的に混合することによって達成でき、これを酸素雰囲気下で熱処理することで複合酸化物を好適に作製することができる。

Li化合物としては、水酸化リチウム、炭酸リチウム等を、Mn化合物としては、酸化マンガン、炭酸マンガン、硫酸マンガン、硝酸マンガン等を、Ni化合物としては、水酸化ニッケル、炭酸ニッケル、硫酸ニッケル、硝酸ニッケル等を挙げることができる。

また、本明細書において、M化合物とは、Li, Mn, Ni以外の元素を有する化合物を意味する。Mの具体例としては、前掲のものを例示できる。MがAlである化合物としては、硝酸アルミニウム等を、MがMgである化合物としては、硝酸マグネシウム、硝酸マグネシウム等を、MがCoである化合物としては、水酸化コバルト、炭酸コバルト、酸化コバルト、硫酸コバルト、硝酸コバルト等を、それぞれ挙げることができる。

Li-Mn-Ni複合酸化物前駆体の構成成分となりうるMnとNiとの共沈物(Mn-Ni複合共沈物)、及び、Li-Mn-Ni-M複合酸化物前駆体の構成成分となりうるMnとNiとMの共沈物(Mn-Ni-M複合共沈物)の作製について以下に説明する。

Mn-Ni複合共沈物の作製は、MnとNiとが均一に混合された共沈物であることが好ましく、Mn-Ni-M複合共沈物の作製は、MnとNiとMとが均一に混合された共沈物であることが好ましい。Mn-Ni共沈物の作製の一例を挙げれば、Ni, Mnの酸性水溶液を水酸化ナトリウムで沈殿させることで好適に作製することができる。

Mn-Ni-M複合共沈物の作製は、Ni元素とMn元素とM元素とを含有する水溶液を水酸化ナトリウムで沈殿させることにより好適に作製することができる。この際、反応系中の金属に対して過剰量のアンモニウムイオンを共存させることで、均一形状であって、なおかつ高密度の前駆体粒子の作製が可能となる。

なお、Mn-Ni複合共沈物、Mn-Ni-Mn複合共沈物の作製は、バッチ式であっても、連続沈殿法であってもよいが、均一な球状の高密度粒子を得るためにには連続沈殿法が好ましい。

また、正極活物質は、特定の共沈工程を有する本発明に係る正極活物質の製造方法によって、得られるのが好ましく、これにより、「全細孔容積が0.001m^{1/g}以上0.006m^{1/g}以下(比表面積が0.3m^{2/g}以上1.6m^{2/g}以下)」であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、2θ：18.6±1°における回折ピークに対する2θ：44.1±1°における回折

ピークの相対強度比が0.65以上1.05以下である複合酸化物」を好適に得ることができる。

すなわち、本発明に係る正極活物質の製造方法は、組成式 $L_i a Mn_{0.5-x} Ni_{0.5-y} M'_{x+y} O_2$ （但し $0 < a < 1.3$ （好ましくは $0.98 \leq a < 1.1$ ）、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、 M' は、Al, Mg及びCoから選択される少なくとも1種の元素）で表される複合酸化物を含有する正極活物質の製造方法であって、「ニッケル（Ni）化合物とマンガン（Mn）化合物とが水に溶解された水溶液、または、Ni化合物とMn化合物とM'化合物（M'は、前記と同様）とが水に溶解された水溶液に、アルカリ化合物と、還元剤と、錯化剤とを添加して前記水溶液のpHを10～13とし、前記水溶液中で、Ni-Mn複合共沈物、または、Ni-Mn-M'複合共沈物を沈殿させる共沈工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴としている。

前記共沈工程により得られたNi-Mn複合共沈物、または、Ni-Mn-M'複合共沈物（本明細書では、これらを、まとめて、単に“複合共沈物”ともいう）を用いて、正極活物質を構成する複合酸化物を製造することにより、放電容量が高く、充放電サイクル性能に優れた電池を作製でき、特にM'元素としてコバルトを用いた場合、160mA h/gに達する高い放電容量を有する電池を製造できる。

一般に、従来公知の粉体混合法に従って、出発原料をサブミクロンやミクロン粒子に微粉碎し、LiOHなどのリチウム源を加えて焼成しても、リチウムーマンガンーニッケル複合酸化物において、各元素が均一に固相混合した複合酸化物を得ることは技術的に可能だが、粉体を極めて微粉化する必要があることや、焼成時に粉体をプレス成形する必要があるなど、工程が煩雑となる。また、得られたとしても複合酸化物は微細化され、満足な電池性能を得ることができないといった問題がある。また、Ni-Mnの均一な混合状態は充電時の熱安定性と充放電サイクル性能に影響を与えるものであり、不均一な混合状態は、従来のLiNiO₂に起因する熱安定性が良好でないという欠点と、Li₂Mn₃OなどのLi-Mn酸化物に起因する充放電サイクル性能が良好でないという欠点とを生む粒子が部分的に存在した状態となり得るものと考えられる。

また、マンガン化合物とニッケル化合物とコバルト化合物とを共に焼成することによって $L_i Mn_x Ni_y Co_z O_2$ 型の複合酸化物を得ることはできるものの、Mn、Ni、Co の各元素の固溶置換が遅いので、複合酸化物が充分に得られにくく、複合酸化物を充分に得ようとして焼成時間を長くすると、複合酸化物の結晶が成長しすぎて、比表面積が小さくなるため、電池の放電容量が低下する傾向となる。

しかしながら、本発明に係る正極活物質の製造方法が有する共沈工程によれば、Ni 化合物、Mn 化合物、M' 化合物を水に溶解させて、Ni 元素、Mn 元素、M' 元素を均一に混合させることができるので、引き続く、アルカリ化合物の添加により、各元素が均一に混合された状態で複合共沈物を得ることができる。よって、この方法により得られた正極活物質は、少なくとも Ni 元素と Mn 元素とが、従来のものに比して、より均一に混ざり合っているものと考えられ、これにより、放電容量に優れた電池を製造できるものと推測される。なお、上記複合共沈物は、Ni-Mn 複合共沈物の場合は、Ni-Mn 複合水酸化物や Ni-Mn 複合酸化物の形態となっているものと考えられ、Ni-Mn-M' 複合共沈物の場合は、Ni-Mn-M' 複合水酸化物や Ni-Mn-M' 複合酸化物の形態となっているものと考えられる。

ここで、Ni 化合物、Mn 化合物の具体例は、前掲のものと同様であり、M' 化合物の具体例は、前掲の M 化合物の具体例と同様である。還元剤としては、ヒドラジン等を挙げることができる。アルカリ化合物としては、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム、水酸化リチウムなどを、単独あるいは組み合わせて使用できる。錯化剤としては、水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物を好適で使用でき、より具体的には、硝酸アンモニウム、硫酸アンモニウム及び塩酸アンモニウム等のアンモニウム塩化合物やアンモニア水を単独あるいは組み合わせて使用できる。

また、共沈工程における水溶液には、中和時の pH を一定に制御するのが好ましく、これにより、より確実に、元素 M' の添加量、添加種類を制御できる。

前記共沈工程において、pH を変化させて複合共沈物を沈殿させる際、水溶液

にヒドラジンなどの還元剤が添加されないと、Mnが酸化された状態でMn-Ni-M'複合共沈物の中に取り込まれ、MnとNiとが酸素を介して結合した層間に水や炭酸などのアニオン性分子が取り込まれて、 $\alpha\text{-Ni(OH)}_2$ 構造となる。この状態でLi化合物と混合して焼成すると、高次に酸化されたMnとLiが優先的に反応して Li_2MnO_3 などの4V付近にLi作動電位を持たない不純物が生成し、放電容量が低下する。

よって、前記したように、共沈工程において、Mnの酸化を防止するためには、反応槽内が還元雰囲気にされているのが好ましく、これにより、 Mn_3O_4 などのMn酸化物や $\alpha\text{-Ni(OH)}_2$ 構造の生成を防止し、各元素が均一に混合された結晶粒子を有する複合共沈物をより確実に得ることができる。そして、このような複合共沈物を使用して後述する複合酸化物を製造し、この複合酸化物を含有する正極活性物質を使用することによって、高率放電性能及び充放電サイクル性能に優れ、高エネルギー密度（高放電容量）の非水電解質二次電池を作製できる。

また、前記共沈工程においては、反応槽内に、ニッケル（Ni）化合物水溶液とマンガン（Mn）化合物水溶液とM'化合物水溶液（M'は、Al, Mg及びCoから選択される少なくとも1種の元素）と錯化剤水溶液と還元剤水溶液とを、前記各水溶液をそれぞれ、または、前記各水溶液の少なくとも2種以上が混合された混合水溶液として連続的に供給とともに、前記反応槽内にアルカリ化合物水溶液を連続的に供給して、生成するNi-Mn-M'複合共沈物を連続的に取り出す方法を使用してもよく、これにより、複合共沈物の生産性を向上できるだけでなく、Ni化合物（モル）：Mn化合物（モル）：M'化合物（モル）を、A:B:Cとすれば、Ni: Mn : M'が実質的にA: B: CとされたNi-Mn-M'複合共沈物を確実に得ることができる。

また、前記共沈工程に加え、さらに「“共沈工程により得られたNi-Mn複合共沈物またはNi-Mn-M'複合共沈物が分散されると共に、M'化合物（M'は、Al, Mg及びCoから選択される少なくとも1種の元素）が溶解された水溶解分散液”に、アルカリ化合物と、錯化剤とを添加して前記水溶解分散液の

pHを10～13とし、前記共沈工程により得られたNi-Mn複合共沈物の表面またはNi-Mn-M'複合共沈物の化合物の表面に、元素M'（M'は前記と同様）の複合共沈物を沈殿させるコート共沈工程」を経由して、複合酸化物を製造しても良く、これにより、Ni-Mnの均一混合状態を壊すことなく、元素M'の添加量の制御をより確実に行うことができる。アルカリ化合物および錯化剤としては、前掲のものを使用できる。

前記共沈工程において、Ni, Mn以外の異種元素を有する化合物を水溶液中に含有させた場合、異種元素の種類によっては、複合共沈物中に組み込まれにくいものがある。しかし、前記コート共沈工程により表面がこのような異種元素により被覆された複合共沈物を作製し、次いで、Li化合物との焼成を行うことによって、異種元素の全部又は一部が複合共沈物の元素と固溶置換されるので、異種元素がより確実に組み込まれた複合酸化物を得ることができる。よって、放電容量が高く、充放電サイクル性能に優れた電池を作製できる。すなわち、コート共沈工程によれば、複合共沈物に組み込める異種元素の選択の幅を増やすことができる。

また、前記M'をCoとすることが好ましく、これにより、さらに、高率放電性能と充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる。

なお、異種元素としてCoを選択した場合は、共沈工程によって複合共沈物を得ても、共沈工程とコート共沈工程との併用によって複合共沈物を得ても、最終的に得られる電池の放電容量に差は見られなかった。

また、上記元素M'の複合共沈物は、元素M'の複合水酸化物や元素M'の複合酸化物の形態となっているものと考えられる。

以上に説明した共沈工程を経由して得られた、もしくは、共沈工程とコート共沈工程とを経由して得られた複合共沈物と、リチウム化合物とを共に焼成することによって、本発明に係る正極活性物質に含有される複合酸化物として好適な、Li-Ni-Mn複合酸化物またはLi-Ni-Mn-M'複合酸化物を製造でき

る。

ここで、リチウム化合物としては、水酸化リチウム、炭酸リチウム等を挙げることができるが、複合共沈物との固相反応をより低温で行うことができる点で、水酸化リチウムが好ましい。

また、焼成条件は、900°C以上1100°C以下の温度で3時間以上とするのが好ましく、これにより、特に、高エネルギー密度（高放電容量）であり、高率放電性能と充放電サイクル性能に優れた電池を製造できる。

焼成温度が900°Cより低いと、固相反応が進行せず、サイクル寿命性能が悪いだけでなく、初期容量の確保も難しく、容量に大きなばらつきが発生しやすく、また、高率放電容量にも劣る傾向となる。又、Li-Ni-Mn複合酸化物又はLi-Ni-Mn-M複合酸化物の焼成製造時に造粒が進みにくい事によって、複合共沈物に由来する細孔部分が残りやすく比表面積は大きく、高密度な活物質は得られにくく、又、このため、充放電サイクル性能に優れた電池を製造しにくい。

Al, Mg, Co等の異種元素が添加された複合共沈物を使用しうる場合は、これらの異種元素が造粒を助ける効果があるので、焼成時に焼結造粒が進みやすく、複合酸化物は高密度化する傾向にあるが、やはりNiとMnの固相内拡散は不完全であり、満足のいく性能を發揮することができない。よって、焼成温度は、前記したように、900°C以上が望ましい。

一方、焼成温度が1100°Cより高くなると、LiOHなどのリチウム源の揮発が進んで、複合酸化物の組成の制御が困難であり、好ましくないと考えられる。

以上に、本発明に係る正極活物質を得るために製造方法について説明したが、複合酸化物の粒度分布は、50%粒子径 (D_{50}) が0.8 μmより大きく10 μm以下であり、且つ、10%粒子径 (D_{10}) が0.4 μmより大きく7 μm以下であるのが好ましく、高い放電電圧と高い放電容量のみならず、充放電サイクルに伴う容量維持率に関して高いレベルを維持できる。

このような粒子分布を有する粉体を得るために、上記沈殿工程（共沈工程）

の段階で、粒子分布を適切に調節するよう作製することが重要で、そうすることで製造効率や高い放電容量を得ることが可能となる。もしも、沈殿工程で、2次粒子径が増大しすぎ、なおかつ粒子が高密度化すると、Li化合物との混合・焼成の段階で2次粒子が緻密化し、粒子内部の空隙量の減少によって放電容量が低下する傾向にある。この種の複合酸化物は、放電反応時においてはLiイオンが電解質バルク側から複合酸化物粒子内に取り込まれる段階が律速となる特性を有しているので、上記の点は高い電池性能を発揮するために重要な制御項目となると考えられる。

このように緻密化した活物質の特性を改善する手段としては、機械的な粉碎が考えられるが、例えばボールミルのような手段によると $1\text{ }\mu\text{m}$ 未満の微粒子を優先的に増大せしめ、活物質が電解質と広範囲に接触する結果、電解質の酸化分解などの副反応などが起こり、却って電池性能を劣化させる虞がある。また、粉碎時に、粒子同士の摩擦によって発生する剪断発熱によって、露出したMnが高次に酸化され、電池性能が低下する虞もある。

また、前記粒子分布を有する粉体を得るために沈殿工程では、主に沈殿の結晶成長速度を好適に抑制する必要がある。特に、 D_{10} を増加させるため、即ち、細かい粒径の分率を上げ、広い粒度分布とするためには、ランダムな核発生を頻繁に起こせしめ、一方で結晶核の成長を抑制する必要がある。そのためには反応器形状や回転翼などの装置因子や、反応槽内に沈殿物が滞在する時間、反応槽温度、金属イオン量、液pH、アンモニア濃度、酸化数調整剤の濃度、酸素濃度などが制御因子として重要となる。

上記した最適な粒子分布を有する複合酸化物を効率的に得るための詳細な条件については、さらに検討の余地が残されているものの、上述の製造条件の範囲で作製した複合酸化物を篩別により粒度分布を調整することによって、効果を発揮させることができる。

本発明の実施形態に係る正極活物質は、リチウムコバルト酸化物をさらに含有するのが好ましく、これにより、電池の高率放電性能を上昇できる。ここで、リチウムコバルト酸化物は、本発明による特定の複合酸化物に対して5重量%～9

5重量%で含有されるのが好ましい。5重量%より少ないと、前記リチウムコバルト酸化物の特徴となる電池の高い高率放電性能を発揮しにくくなる。また95重量%より多いと、本発明による特定の複合酸化物の持つ高い放電容量を期待することができなくなるので好ましくない。

また、本発明の実施形態に係る正極活物質は、「スピネル構造を有し、 $Li_{1+s}Mn_{2-s-t}M''_tO_4$ （但し、 $0 \leq s \leq 0.3$ 、 $0 \leq t \leq 0.2$ 、 M'' は、Mg、Al、Ti、V、Cr、Fe、Co及びNiの中から選ばれる少なくとも1種以上の元素）で表されるリチウムマンガン化合物」をさらに含有するのが好ましく、これにより、低温高率放電性能と保存性能とを高次元で両立する電池を得ることができる。

$Li_{1+s}Mn_{2-s-t}M''_tO_4$ におけるsの値は、0でも良いが、スピネル構造の充放電に伴う構造安定性を向上させるためにはMnサイトにLiが一部置換したいわゆるリチウムリッチ構造とするのが好ましい。s値は $0 \leq s \leq 0.3$ であれば良いが、 $0 \leq s \leq 0.1$ とすると、高い放電容量を維持したまま前記効果を発現することができるのでより好ましい。また、異種元素 M'' を用いると、前記リチウムリッチ型スピネルと同様の効果が発現する点で好ましい。このときの異種元素の量であるtの値は $0 \leq t \leq 0.2$ であれば放電容量を損なうことなく充放電サイクル性能が向上する点で好ましい。

ここで、異種元素 M'' の種類としては、例えばMg、Al、Ti、V、Cr、Fe、Co、Niが挙げられる。Mg、Al、Ti、V、Cr、Fe、Co、Niなかでも、Mg、Al、V、Cr、Fe、Co、Niを用いると、高温状態においてMn種の溶出が抑制され、電池性能が向上する点で好ましい。前記異種元素は1種を用いてもよく、2種以上を用いてもよい。

異種元素を用いる場合、異種元素を含む焼成原料としては特に限定されるものではないが、それぞれの塩あるいは酸化物を使用することができる。一例を挙げると、これら異種元素を含む化合物を $LiOH$ 及び MnO_2 と共に原料に用いて加熱処理を行うことで、 $Li_{1+s}Mn_{2-s-t}M''_tO_4$ で示される化合物を合成することができる。

$\text{Li}_{1+s}\text{Mn}_{2-s-t}\text{M}''_{t}\text{O}_4$ で示される化合物は、本発明による特定の複合酸化物に対して5重量%～95重量%で含有されるのが好ましい。5重量%より少ないと、前記リチウムマンガン酸化物の特徴となる低温高率放電性能を發揮しにくくなる。また95重量%より多いと、本発明による特定の複合酸化物の持つ高い放電容量を期待することができなくなるので好ましくない。

なお、正極活物質は、他の化合物をさらに含有しても良く、他の化合物としては、 CuO , Cu_2O , Ag_2O , CuS , CuSO_4 等のI族化合物、 TiS_2 , SiO_2 , SnO 等のIV族化合物、 V_2O_5 , V_6O_{12} , VO_1 , Nb_2O_5 , Bi_2O_3 , Sb_2O_3 等のV族化合物、 CrO_3 , Cr_2O_3 , MoO_3 , MoS_2 , WO_3 , SeO_2 等のVI族化合物、 MnO_2 , Mn_2O_3 等のVII族化合物、 Fe_2O_3 , FeO , Fe_3O_4 , Ni_2O_3 , NiO , CoO_3 , CoO 等のVIII族化合物等で表される、リチウムーコバルト系複合酸化物やリチウムーマンガン系複合酸化物等の化合物（前記したリチウムコバルト酸化物、及び、 $\text{Li}_{1+s}\text{Mn}_{2-s-t}\text{M}''_{t}\text{O}_4$ で表されるリチウムマンガン化合物以外の化合物）、さらに、ジスルフィド、ポリピロール、ポリアニリン、ポリパラフェニレン、ポリアセチレン、ポリアセン系材料等の導電性高分子化合物、擬グラファイト構造炭素質材料等が挙げられるが、これらに限定されるものではない。

正極活物質として、本発明による特定の複合酸化物以外の他の化合物を併用する場合、他の化合物の使用割合は、本発明の効果を損なわない程度であれば限定されるものではないが、他の化合物は、正極活物質の総重量に対して、1重量%～50重量%が好ましく、5重量%～30重量%であるのがより好ましい。

本発明に係る非水電解質二次電池（以下、単に“電池”ともいう）は、非水電解質二次電池用正極（以下、単に“正極”ともいう）と、非水電解質二次電池用負極（以下、単に“負極”ともいう）と、非水電解質とを具備し、一般的には、正極と負極との間に、非水電解質電池用セパレータが設けられる。非水電解質は、電解質塩が非水溶媒に含有されてなる形態を好適に例示できる。

非水電解質は、一般にリチウム電池等への使用が提案されているものが使用可能である。非水溶媒としては、プロピレンカーボネート、エチレンカーボネート、ブチレンカーボネート、クロロエチレンカーボネート、ビニレンカーボネート等の環状炭酸エステル類； γ -ブチロラクトン、 γ -バレロラクトン等の環状エステル類；ジメチルカーボネート、ジエチルカーボネート、エチルメチルカーボネート等の鎖状カーボネート類；ギ酸メチル、酢酸メチル、酪酸メチル等の鎖状エステル類；テトラヒドロフランまたはその誘導体；1, 3-ジオキサン、1, 4-ジオキサン、1, 2-ジメトキシエタン、1, 4-ジブロキシエタン、メチルジグライム等のエーテル類；アセトニトリル、ベンゾニトリル等のニトリル類；ジオキソランまたはその誘導体；エチレンスルフィド、スルホラン、スルトンまたはその誘導体等の単独またはそれら2種以上の混合物等を挙げることができるもの、これらに限定されるものではない。

電解質塩としては、例えば、LiClO₄、LiBF₄、LiAsF₆、LiPF₆、LiSCN、LiBr、LiI、Li₂SO₄、Li₂B₁₀C₁₀、NaClO₄、NaI、NaSCN、NaBr、KClO₄、KSCN等のリチウム(Li)、ナトリウム(Na)またはカリウム(K)の1種を含む無機イオン塩、LiCF₃SO₃、LiN(CF₃SO₂)₂、LiN(C₂F₅SO₂)₂、LiN(CF₃SO₂)(C₄F₉SO₂)、LiC(CF₃SO₂)₃、LiC(C₂F₅SO₂)₃、(CH₃)₄NBF₄、(CH₃)₄NBr、(C₂H₅)₄NCLO₄、(C₂H₅)₄NI、(C₃H₇)₄NBr、(n-C₄H₉)₄NCLO₄、(n-C₄H₉)₄NI、(C₂H₅)₄N-maleate、(C₂H₅)₄N-benzoate、(C₂H₅)₄N-phthalate、ステアリルスルホン酸リチウム、オクチルスルホン酸リチウム、ドデシルベンゼンスルホン酸リチウム等の有機イオン塩等が挙げられ、これらのイオン性化合物を単独、あるいは2種類以上混合して用いることが可能である。

さらに、LiBF₄、LiPF₆のような無機イオン塩とLiN(C₂F₅SO₂)₂のようなパーカルオロアルキル基を有するリチウム塩とを混合して用いることにより、さらに電解質の粘度を下げる能够で、低温特性をさらに高めることができ、より望ましい。

非水電解質における電解質塩の濃度としては、高い電池特性を有する電池を確

実に得るために、0.1モル／リットル～5モル／リットルが好ましく、さらに好ましくは、1モル／リットル～2.5モル／リットルである。

正極は、本発明に係る正極活物質を主要構成成分としており、本発明に係る正極活物質を、導電剤および結着剤、さらに必要に応じてフィラーと混練して正極合剤とした後、この正極合剤を集電体としての箔やラス板等に塗布、または圧着して50℃～250℃程度の温度で、2時間程度加熱処理することにより好適に作製される。正極活物質の正極に対する含有量は、通常、80重量%～99重量%とされ、好ましくは、85重量%～97重量%とされる。

負極は、負極材料を主要構成成分としている。負極材料としては、リチウムイオンを吸蔵放出可能な形態のものであればどれを選択しても良い。例えば、リチウム金属、リチウム合金（リチウム－アルミニウム、リチウム－鉛、リチウム－スズ、リチウム－アルミニウム－スズ、リチウム－ガリウム、およびウッド合金等のリチウム金属含有合金）、リチウム複合酸化物（リチウム－チタン）、窒化珪素の他、リチウムを吸蔵・放出可能な合金、炭素材（例えばグラファイト、ハードカーボン、低温焼成炭素、非晶質カーボン等）等が挙げられる。これらの中でもグラファイトは、金属リチウムに極めて近い作動電位を有するので電解質塩としてリチウム塩を採用した場合に自己放電を少なくでき、かつ充放電における不可逆容量を少なくできるので、負極材料として好ましい。例えば、人造黒鉛、天然黒鉛が好ましい。特に、負極材料表面を不定形炭素等で修飾してあるグラファイトは、充電中のガス発生が少ないことから望ましい。

以下に、好適に用いることのできるグラファイトのエックス線回折等による分析結果を示す：

格子面間隔 (d_{002}) 0.333～0.350 nm

a 軸方向の結晶子の大きさ L_a 20 nm 以上

c 軸方向の結晶子の大きさ L_c 20 nm 以上

真密度 2.00～2.25 g/cm³

また、グラファイトに、スズ酸化物、ケイ素酸化物等の金属酸化物、リン、ホウ素、アモルファスカーボン等を添加して改質を行うことも可能である。特に、グラファイトの表面を上記の方法によって改質することで、電解質の分解を抑制し電池特性を高めることが可能であり望ましい。さらに、グラファイトに対して、リチウム金属、リチウムーアルミニウム、リチウムー鉛、リチウムースズ、リチウムーアルミニウムースズ、リチウムーガリウム、およびウッド合金等のリチウム金属含有合金等を併用することや、あらかじめ電気化学的に還元することによってリチウムが挿入されたグラファイト等も負極材料として使用可能である。負極材料の負極に対する含有量は、通常、80重量%～99重量%とされ、好ましくは、90重量%～98重量%とされる。

正極活物質の粉体及び負極材料の粉体は、平均粒子サイズ $100\text{ }\mu\text{m}$ 以下であることが望ましい。特に、正極活物質の粉体は、電池の高出力特性を向上する目的で $10\text{ }\mu\text{m}$ 以下であることが望ましい。粉体を所定の形状で得るために粉砕機や分級機が用いられる。例えば乳鉢、ボールミル、サンドミル、振動ボールミル、遊星ボールミル、ジェットミル、カウンタージェットミル、旋回気流型ジェットミルや篩等が用いられる。粉砕時には水、あるいはヘキサン等の有機溶剤を共存させた湿式粉砕を用いることもできる。分級方法としては、特に限定ではなく、篩や風力分級機などが、乾式、湿式とともに必要に応じて用いられる。

また、本発明に係る電池は、正極活物質が、電池の充電に伴うリチウムイオンの放出により、その結晶格子体積が収縮するものであり、その結晶格子体積の収縮率は電池の放電末状態における正極活物質の結晶格子体積に対して4%以下であるとともに、負極材料は電池の充電に伴うリチウムイオンの吸蔵により、その結晶格子体積が膨張するものであり、その結晶格子体積の膨張率は電池の放電末状態における負極材料の結晶格子体積に対して6%以下であり、かつ、電池の通常の充放電範囲において、負極材料の前記膨張率の値は、正極活物質の前記収縮率の値に比べて同じかまたは大きいとともに、電池の通常の充放電範囲において、負極材料の前記膨張率の値と、正極活物質の前記収縮率の値との差が0%以上3%未満となるように構成されるのが好ましい。

「充電によって体積が収縮する正極活物質」は、第一実施形態及び第二実施形態に記載した組成を有するとともに、 $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 構造を有する化合物に多数存在する。

また、「充電によって体積が膨張する負極材料」は、リチウムイオンを構造内部に取り組むことのできる形態であればどれを選択しても良いが、スズ、珪素などの酸化物や、充放電サイクルに伴う容量劣化が極めて少ない等の理由により、エックス線回折等による分析結果が以下の範囲となるグラファイトが好ましい。

格子面間隔 (d_{002}) 0.335～0.358 nm

a 軸方向の結晶子の大きさ L_a 20 nm～100 nm

c 軸方向の結晶子の大きさ L_c 20 nm～100 nm

真密度 2.00～2.25 g/cm³

ここで、前記した正極活物質と負極材料は、正極活物質の結晶格子体積の収縮率が電池の放電末状態における正極活物質の結晶格子体積に対して4%以下であるとともに、負極材料の結晶格子体積の膨張率が電池の放電末状態における負極材料の結晶格子体積に対して6%以下であり、さらに、電池の通常の充放電範囲において、負極材料の前記膨張率の値が、正極活物質の前記収縮率の値に比べて同じかまたは大きいとともに、電池の通常の充放電範囲において、負極材料の前記膨張率の値と、正極活物質の前記収縮率の値との差が0%以上3%未満となるような組み合わせが選択される。

通常の充放電範囲とは、過充電や過放電が行われない範囲の電池の定格使用範囲のことを言い、より具体的には、カタログに記載された定格の使用条件下での充放電範囲のことをいい、過充電・過放電などアブユース時までをも想定した充放電範囲のことではない。具体的に正極がLi金属基準に対して4.6 V程度までの範囲をいう。

以上、正極及び負極の主要構成成分である正極活物質および負極材料について詳述したが、前記正極及び負極には、前記主要構成成分の他に、導電剤、結着剤

、増粘剤、フィラー等が、他の構成成分として含有されてもよい。

導電剤としては、電池性能に悪影響を及ぼさない電子伝導性材料であれば限定されないが、通常、天然黒鉛（鱗状黒鉛、鱗片状黒鉛、土状黒鉛等）、人造黒鉛、カーボンブラック、アセチレンブラック、ケッテンブラック、カーボンウイスカー、炭素繊維、金属（銅、ニッケル、アルミニウム、銀、金等）粉、金属繊維、導電性セラミックス材料等の導電性材料を1種またはそれらの混合物として含ませることができる。

これらの中で、導電剤としては、電子伝導性及び塗工性の観点よりアセチレンブラックが望ましい。導電剤の添加量は、正極又は負極の総重量に対して0.1重量%～50重量%が好ましく、特に0.5重量%～30重量%が好ましい。特にアセチレンブラックを0.1～0.5 μmの超微粒子に粉碎して用いると必要炭素量を削減できるため望ましい。これらの混合方法は、物理的な混合であり、その理想とするところは均一混合である。そのため、V型混合機、S型混合機、擂かい機、ボールミル、遊星ボールミルといったような粉体混合機を乾式、あるいは湿式で混合することが可能である。

前記結着剤としては、通常、ポリテトラフルオロエチレン（PTFE）、ポリフッ化ビニリデン（PVdF）、ポリエチレン、ポリプロピレン等の熱可塑性樹脂、エチレン-プロピレンジエンターポリマー（EPDM）、スルホン化EPDM、スチレンブタジエンゴム（SBR）、フッ素ゴム等のゴム弾性を有するポリマーを1種または2種以上の混合物として用いることができる。結着剤の添加量は、正極または負極の総重量に対して1～50重量%が好ましく、特に2～30重量%が好ましい。

特に、本発明に係る正極は、正極活物質に対して1重量%以上の導電性炭素材と、電解液を含有することによってイオン伝導性を有する結着剤とを含有するのが好ましい。“電解液を含有することによってイオン伝導性を有する結着剤”としては、電解液としてLiPF₆を電解質としてエチレンカーボネートやジエチレンカーボネートやジメチルカーボネート等を溶媒として使用する場合に於いては、前掲の結着剤のうち、ポリフッ化ブニリデン（PVdF）やポリエチレン（ポ

リエチレンオキシド) を好適に用いることが出来る。

前記した、 $\text{Li}-\text{Ni}-\text{Mn}-\text{Co}$ 複合酸化物、または、 $\text{Li}-\text{Ni}-\text{Mn}-\text{Co}-\text{M}'$ 複合酸化物(ここで、 M' は、 Li , Ni , Mn , Co 以外の元素)は、固体のイオン伝導性が $\text{Li}-\text{Co}$ 複合酸化物よりも優れないためか、 $\text{Li}-\text{Co}$ 複合酸化物を使用する場合と比較して、得られる電池の高率放電性能がやや劣る。しかしながら、正極に“電解液を含有することによってイオン伝導性を有する結着剤”と、正極活物質に対して1重量%以上の導電性炭素材料とを添加し、該電解液を使用することによって、高率放電性能に優れた電池を作製できる。

これはかならずしも明らかではないが、 $\text{Li}-\text{Ni}-\text{Mn}-\text{Co}$ 複合酸化物、または、 $\text{Li}-\text{Ni}-\text{Mn}-\text{Co}-\text{M}'$ 複合酸化物は、固体の伝導性が優れないもしくは1次粒子間の粒界のイオン伝導が悪いため、リチウムイオンの伝導は、複合酸化物内の細孔に依存しているものと考えられる。この細孔にイオン伝導性が無い結着剤が入り込むとリチウムイオン伝導経路が減り、電池の高率放電性能を低下させやすくなるので、上記したように、イオン伝導性を有する結着剤を使用するのが好ましい。また、結着剤としてイオン伝導性を有する結着剤を使用しても、正極に少なくとも1重量%以上の導電性炭素材料を加えない場合は、前記正極活物質の電子パスを得ることが出来ず、部分的に反応しない正極活物質ができるためか、得られる電池において、低率放電での放電容量の低下が確認できる。

前記増粘剤としては、通常、カルボキシメチルセルロース、メチルセルロース等の多糖類等を1種または2種以上の混合物として用いることができる。また、多糖類の様にリチウムと反応する官能基を有する増粘剤は、例えばメチル化等の処理によりその官能基を失活させておくことが望ましい。増粘剤の添加量は、正極または負極の総重量に対して0.5~10重量%が好ましく、特に1~2重量%が好ましい。

フィラーとしては、電池性能に悪影響を及ぼさない材料であれば何でも良い。通常、ポリプロピレン、ポリエチレン等のオレフィン系ポリマー、無定形シリカ、アルミナ、ゼオライト、ガラス、炭素等が用いられる。フィラーの添加量は、正極または負極の総重量に対して添加量は30重量%以下が好ましい。

正極および負極は、主要構成成分（正極の場合は正極活物質であり、負極の場合は負極材料である）、導電剤および結着剤を、N-メチルピロリドン、トルエン等の溶剤に混合させてスラリーを作製し、このスラリーを下記に詳述する集電体の上に塗布し、乾燥することによって、好適に作製される。前記塗布方法については、例えば、アプリケーターロールなどのローラーコーティング、スクリーンコーティング、ドクターブレード方式、スピンドルコーティング、バーコータ等の手段を用いて任意の厚さおよび任意の形状に塗布することが望ましいが、これらに限定されるものではない。

集電体としては、構成された電池において悪影響を及ぼさない電子伝導体であれば何でもよい。例えば、正極用集電体としては、アルミニウム、チタン、ステンレス鋼、ニッケル、焼成炭素、導電性高分子、導電性ガラス等の他に、接着性、導電性および耐酸化性向上の目的で、アルミニウムや銅等の表面をカーボン、ニッケル、チタンや銀等で処理した物を用いることができる。負極用集電体としては、銅、ニッケル、鉄、ステンレス鋼、チタン、アルミニウム、焼成炭素、導電性高分子、導電性ガラス、A1-Cd合金等の他に、接着性、導電性、耐還元性の目的で、銅等の表面をカーボン、ニッケル、チタンや銀等で処理した物を用いることができる。これらの材料については表面を酸化処理することも可能である。

集電体の形状については、フォイル状の他、フィルム状、シート状、ネット状、パンチ又はエキスパンドされた物、ラス体、多孔質体、発泡体、繊維群の形成体等が用いられる。厚さの限定は特にないが、 $1 \sim 500 \mu\text{m}$ のものが用いられる。これらの集電体の中で、正極としては、耐酸化性に優れているアルミニウム箔が、負極としては、耐還元性、且つ電導性に優れ、安価な銅箔、ニッケル箔、鉄箔、およびそれらの一部を含む合金箔を使用することが好ましい。さらに、粗面表面粗さが $0.2 \mu\text{m Ra}$ 以上の箔であることが好ましく、これにより正極活物質または負極材料と集電体との密着性は優れたものとなる。よって、このような粗面を有することから、電解箔を使用するのが好ましい。特に、ハナ付き処理を施した電解箔は最も好ましい。さらに、該箔に両面塗工する場合、箔の表面粗さが同じ、またはほぼ等しいことが望まれる。

非水電解質電池用セパレータとしては、優れたレート特性を示す多孔膜や不織布等を、単独あるいは併用することが好ましい。非水電解質電池用セパレータを構成する材料としては、例えばポリエチレン、ポリプロピレン等に代表されるポリオレフィン系樹脂、ポリエチレンテレフタレート、ポリプロピレンテレフタレート等に代表されるポリエステル系樹脂、ポリフッ化ビニリデン、フッ化ビニリデン-ヘキサフルオロプロピレン共重合体、フッ化ビニリデン-パフルオロビニルエーテル共重合体、フッ化ビニリデン-テトラフルオロエチレン共重合体、フッ化ビニリデン-トリフルオロエチレン共重合体、フッ化ビニリデン-フルオロエチレン共重合体、フッ化ビニリデン-エチレン共重合体、フッ化ビニリデン-プロピレン共重合体、フッ化ビニリデン-トリフルオロプロピレン共重合体、フッ化ビニリデン-テトラフルオロエチレン-ヘキサフルオロプロピレン共重合体、フッ化ビニリデン-エチレン-テトラフルオロエチレン共重合体等を挙げができる。

非水電解質電池用セパレータの空孔率は強度の観点から 98 体積%以下が好ましい。また、放電容量の観点から空孔率は 20 体積%以上が好ましい。

また、非水電解質電池用セパレータは、例えばアクリロニトリル、エチレンオキシド、プロピレンオキシド、メチルメタアクリレート、ビニルアセテート、ビニルピロリドン、ポリフッ化ビニリデン等のポリマーと電解質とで構成されるポリマーゲルを用いてもよい。

非水電解質を上記のようにゲル状態で用いると、漏液を防止する効果がある点で好ましい。

さらに、非水電解質電池用セパレータは、上述したような多孔膜や不織布等とポリマーゲルを併用して用いると、電解質の保液性が向上するため望ましい。即ち、ポリエチレン微孔膜の表面及び微孔壁面に厚さ数 μm 以下の親溶媒性ポリマーを被覆したフィルムを形成し、前記フィルムの微孔内に電解質を保持させることで、前記親溶媒性ポリマーがゲル化する。

前記親溶媒性ポリマーとしては、ポリフッ化ビニリデンの他、エチレンオキシド基やエステル基等を有するアクリレートモノマー、エポキシモノマー、イソシ

アナート基を有するモノマー等が架橋したポリマー等が挙げられる。該モノマーは、ラジカル開始剤を併用して加熱や紫外線（UV）を用いたり、電子線（EB）等の活性光線等を用いて架橋反応を行わせることが可能である。

前記親溶媒性ポリマーには、強度や物性制御の目的で、架橋体の形成を妨害しない範囲の物性調整剤を配合して使用することができる。前記物性調整剤の例としては、無機フィラー類（酸化ケイ素、酸化チタン、酸化アルミニウム、酸化マグネシウム、酸化ジルコニウム、酸化亜鉛、酸化鉄などの金属酸化物、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウムなどの金属炭酸塩）、ポリマー類（ポリフッ化ビニリデン、フッ化ビニリデン／ヘキサフルオロプロピレン共重合体、ポリアクリロニトリル、ポリメチルメタクリレート等）等が挙げられる。前記物性調整剤の添加量は、架橋性モノマーに対して通常50重量%以下、好ましくは20重量%以下である。

前記アクリレートモノマーについて例示すると、二官能以上の不飽和モノマーが好適に挙げられ、より具体例には、2官能（メタ）アクリレート（エチレングリコールジ（メタ）アクリレート、プロピレングリコールジ（メタ）アクリレート、アジピン酸・ジネオペンチルグリコールエステルジ（メタ）アクリレート、重合度2以上のポリエチレングリコールジ（メタ）アクリレート、重合度2以上のポリプロピレングリコールジ（メタ）アクリレート、ポリオキシエチレン／ポリオキシプロピレン共重合体のジ（メタ）アクリレート、ブタンジオールジ（メタ）アクリレート、ヘキサメチレングリコールジ（メタ）アクリレート等）、3官能（メタ）アクリレート（トリメチロールプロパントリ（メタ）アクリレート、グリセリントリ（メタ）アクリレート、グリセリンのエチレンオキシド付加物のトリ（メタ）アクリレート、グリセリンのプロピレンオキシド付加物のトリ（メタ）アクリレート、グリセリンのエチレンオキシド、プロピレンオキシド付加物のトリ（メタ）アクリレート等）、4官能以上の多官能（メタ）アクリレート（ベンタエリスリトールテトラ（メタ）アクリレート、ジグリセリンヘキサ（メタ）アクリレート等）が挙げられる。これらのモノマーを単独もしくは、併用して用いることができる。

前記アクリレートモノマーには、物性調整等の目的で1官能モノマーを添加す

ることもできる。前記一官能モノマーの例としては、不飽和カルボン酸 {アクリル酸、メタクリル酸、クロトン酸、けい皮酸、ビニル安息香酸、マレイン酸、フマール酸、イタコン酸、シトラコン酸、メサコン酸、メチレンマロン酸、アコニット酸等}、不飽和スルホン酸 {スチレンスルホン酸、アクリルアミド-2-メチルプロパンスルホン酸等} またはそれらの塩 (Li 塩、Na 塩、K 塩、アンモニウム塩、テトラアルキルアンモニウム塩等)、またこれらの不飽和カルボン酸をC1～C18の脂肪族または脂環式アルコール、アルキレン (C2～C4) グリコール、ポリアルキレン (C2～C4) グリコール等で部分的にエステル化したものの (メチルマレート、モノヒドロキシエチルマレート、など)、およびアンモニア、1級または2級アミンで部分的にアミド化したもの (マレイン酸モノアミド、N-メチルマレイン酸モノアミド、N,N-ジエチルマレイン酸モノアミドなど)、(メタ) アクリル酸エステル [C1～C18の脂肪族 (メチル、エチル、プロピル、ブチル、2-エチルヘキシル、ステアリル等) アルコールと (メタ) アクリル酸とのエステル、またはアルキレン (C2～C4) グリコール (エチレングリコール、プロピレングリコール、1,4-ブタンジオール等) およびポリアルキレン (C2～C4) グリコール (ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール) と (メタ) アクリル酸とのエステル]；(メタ) アクリルアミドまたはN-置換 (メタ) アクリルアミド [(メタ) アクリルアミド、N-メチル (メタ) アクリルアミド、N-メチロール (メタ) アクリルアミド等]；ビニルエステルまたはアリルエステル [酢酸ビニル、酢酸アリル等]；ビニルエーテルまたはアリルエーテル [ブチルビニルエーテル、ドデシルアリルエーテル等]；不飽和ニトリル化合物 [(メタ) アクリロニトリル、クロトンニトリル等]；不飽和アルコール [(メタ) アリルアルコール等]；不飽和アミン [(メタ) アリルアミン、ジメチルアミノエチル (メタ) アクリルレート、ジエチルアミノエチル (メタ) アクリレート等]；複素環含有モノマー [N-ビニルピロリドン、ビニルピリジン等]；オレフィン系脂肪族炭化水素 [エチレン、プロピレン、ブチレン、イソブチレン、ペンテン、(C6～C50) α-オレフィン等]；オレフィン系脂環式炭化水素 [シクロペンテン、シクロヘキセン、シクロヘプテン、ノルボルネン等]；オレフィン系芳香族炭化水素 [スチレン、α-メチルスチレン、スチルベン等]；不飽和イミド

[マレイミド等]；ハロゲン含有モノマー [塩化ビニル、塩化ビニリデン、フッ化ビニリデン、ヘキサフルオロプロピレン等] 等が挙げられる。

前記エポキシモノマーについて例示すると、グリシジルエーテル類 {ビスフェノールAジグリシジルエーテル、ビスフェノールFジグリシジルエーテル、臭素化ビスフェノールAジグリシジルエーテル、フェノールノボラックグリシジルエーテル、クレゾールノボラックグリシジルエーテル等}、グリシジルエステル類 {ヘキサヒドロフタル酸グリシジルエステル、ダイマー酸グリシジルエステル等}、グリシジルアミン類 {トリグリシジルイソシアヌレート、テトラグリシジルジアミノフェニルメタン等}、線状脂肪族エポキサイド類 {エポキシ化ポリブタジエン、エポキシ化大豆油等}、脂環族エポキサイド類 {3, 4エポキシ-6メチルシクロヘキシルメチルカルボキシレート、3, 4エポキシシクロヘキシルメチルカルボキシレート等} 等が挙げられる。これらのエポキシ樹脂は、単独もしくは硬化剤を添加して硬化させて使用することができる。

前記硬化剤の例としては、脂肪族ポリアミン類 {ジエチレントリアミン、トリエチレンテトラミン、3, 9-(3-アミノプロピル)-2, 4, 8, 10-テトロオキサスピロ[5, 5]ウンデカン等}、芳香族ポリアミン類 {メタキシリジアミン、ジアミノフェニルメタン等}、ポリアミド類 {ダイマー酸ポリアミド等}、酸無水物類 {無水フタル酸、テトラヒドロメチル無水フタル酸、ヘキサヒドロ無水フタル酸、無水トリメリット酸、無水メチルナジック酸}、フェノール類 {フェノールノボラック等}、ポリメルカプタン {ポリサルファイト等}、第三アミン類 {トリス(ジメチルアミノメチル)フェノール、2-エチル-4-メチルイミダゾール等}、ルイス酸錯体 {三フッ化ホウ素・エチルアミン錯体等} 等が挙げられる。

前記イソシアナート基を有するモノマーについて例示すると、トルエンジイソシアナート、ジフェニルメタンジイソシアナート、1, 6-ヘキサメチレンジイソシアナート、2, 2, 4(2, 2, 4)-トリメチル-ヘキサメチレンジイソシアナート、p-フェニレンジイソシアナート、4, 4'-ジシクロヘキシルメタンジイソシアナート、3, 3'-ジメチルジフェニル4, 4'-ジイソシアナート、ジアニシジンジイソシアナート、m-キシレンジイソシアナート、トリメチ

ルキシレンジイソシアナート、イソフォロンジイソシアナート、1, 5-ナフタレンジイソシアナート、trans-1, 4-シクロヘキシルジイソシアナート、リジンジイソシアナート等が挙げられる。

前記イソシアナート基を有するモノマーを架橋するにあたって、ポリオール類およびポリアミン類 [2官能化合物 {水、エチレングリコール、プロピレングリコール、ジエチレングリコール、ジプロピレングリコール等}、3官能化合物 {グリセリン、トリメチロールプロパン、1, 2, 6-ヘキサントリオール、トリエタノールアミン等}、4官能化合物 {ペンタエリスリトール、エチレンジアミン、トリレンジアミン、ジフェニルメタンジアミン、テトラメチロールシクロヘキサン、メチルグルコシド等}、5官能化合物 {2, 2, 6, 6-テトラキス(ヒドロキシメチル)シクロヘキサノール、ジエチレントリアミンなど}、6官能化合物 {ソルビトール、マンニトール、ズルシトール等}、8官能化合物 {スクロース等}]、およびポリエーテルポリオール類 [前記ポリオールまたはポリアミンのプロピレンオキサイドおよび/またはエチレンオキサイド付加物]、ポリエステルポリオール [前記ポリオールと多塩基酸 {アジピン酸、o, m, p-フタル酸、コハク酸、アゼライン酸、セバシン酸、リシノール酸}との縮合物、ポリカプロラクトンポリオール {ポリε-カプロラクトン等}、ヒドロキシカルボン酸の重縮合物等] 等、活性水素を有する化合物を併用することができる。

前記架橋反応にあたって、触媒を併用することができる。前記触媒について例示すると、有機スズ化合物類、トリアルキルホスフィン類、アミン類 [モノアミン類 {N, N-ジメチルシクロヘキシルアミン、トリエチルアミン等}、環状モノアミン類 {ピリジン、N-メチルモルホリン等}、ジアミン類 {N, N, N', N'-テトラメチルエチレンジアミン、N, N, N', N'-テトラメチル1, 3-ブタンジアミン等}、トリアミン類 {N, N, N', N'-ペントメチルジエチレントリアミン等}、ヘキサミン類 {N, N, N', N'-テトラ(3-ジメチルアミノプロピル)-メタンジアミン等}、環状ポリアミン類 {ジアザビシクロオクタン(DABCO)、N, N'-ジメチルピペラジン、1, 2-ジメチルイミダゾール、1, 8-ジアザビシクロ(5, 4, 0)ウンデセン-7(DBU)等} 等、およびそれらの塩類等が挙げられる。

本発明に係る非水電解質二次電池は、電解質を、例えば、非水電解質電池用セパレータと正極と負極とを積層する前または積層した後に注液し、最終的に、外装材で封止することによって好適に作製される。また、正極と負極とが非水電解質電池用セパレータを介して積層された発電要素を巻回してなる電池においては、電解質は、前記巻回の前後に発電要素に注液されるのが好ましい。注液法としては、常圧で注液することも可能であるが、真空含浸方法や加圧含浸方法も使用可能である。

電池の外装体の材料としては、ニッケルメッキした鉄やステンレススチール、アルミニウム、金属樹脂複合フィルム等が一例として挙げられる。例えば、金属箔を樹脂フィルムで挟み込んだ構成の金属樹脂複合フィルムが好ましい。前記金属箔の具体例としては、アルミニウム、鉄、ニッケル、銅、ステンレス鋼、チタン、金、銀等、ピンホールのない箔であれば限定されないが、好ましくは軽量且つ安価なアルミニウム箔が好ましい。また、電池外部側の樹脂フィルムとしては、ポリエチレンテレフタートフィルム、ナイロンフィルム等の突き刺し強度に優れた樹脂フィルムを、電池内部側の樹脂フィルムとしては、ポリエチレンフィルム、ナイロンフィルム等の、熱融着可能であり、かつ耐溶剤性を有するフィルムが好ましい。

電池の構成については特に限定されるものではなく、正極、負極および単層又は複層のセパレータを有するコイン電池やボタン電池、さらに、正極、負極およびロール状のセパレータを有する円筒型電池、角型電池、扁平型電池等が一例として挙げられる。

<実施例>

以下に、実施例に基づき本発明をさらに詳細に説明するが、本発明は以下の記載により限定されるものではない。

[複合酸化物の合成]

(複合酸化物A 1)

本実施例に用いた反応槽11は、図1に示すように、上部に反応晶析物スラリ

一を常に一定流量で系外に排出するためのオーバーフローパイプ13を備えた円筒形のもので、容積は15リットルである。

先ず、この反応槽に水を13リットル入れ、さらにpH=11.6となるよう32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1000rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度を50°Cに保った。

1. 7モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1モル/リットル硫酸マンガン水溶液、6モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で11:17:1.4:0.36(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn=1/1(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後に、オーバーフローパイプ13から連続的に24時間、反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガン複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケルーマンガン複合共沈物として平均粒径(D₅₀)=11.4μmの乾燥粉末を得た。この粉末の比表面積を、ユアサイアイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は35.6m²/gであった。

得られたニッケルーマンガン複合共沈物の粉末と水酸化リチウム一水塩粉末とをLi/(Ni+Mn)=1.02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1030°Cまで昇温、1030°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75μmのふるいを用いて分級し、D₅₀=9.1μmのリチウムニッケルーマンガン複合酸化物(複合酸化物A1)を得た。比表面積を、ユアサイアイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は0.9m²/gであった。

この複合酸化物の全細孔容積は、Quantachrome 社製 Nova1200 を用い、定容法で測定した。詳しくは、BJH法の脱離側によった。その結果、全細孔容積は0.003291 m³/g であった。

該粉末のCu K α 線によるエックス線回折測定の結果、 $2\theta = 18.62^\circ$ 、 36.44° 、 37.72° 、 38.08° 、 44.14° 、 48.30° 、 58.00° 、 63.96° 、 64.14° 、 64.44° 、 64.64° 及び 67.70° 付近にそれぞれ回折ピークが認められ、空間群R $3/m$ に属する層状構造(α -NaFeO₂型層状構造)と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.889$ 、格子定数 $c = 14.29$ 、結晶格子体積 $V = 0.1033 \text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.62^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.14^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.86であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.141° 及び 0.141° であった。該粉末のエックス線回折図を図2に示す。また、電子顕微鏡写真(SEM写真)を図3に示す。1 μm程度の1次粒子が多数凝集して、均一な球形状の2次粒子が観察された。

元素分析の結果、該粉末の組成はLi_{1.02}Mn_{0.5}Ni_{0.5}O₂であることがわかった。

(複合酸化物A2)

前記(複合酸化物A1)に於いて得られたニッケルーマンガン複合共沈物の比表面積35.6 m²/g、平均粒子径D₅₀=11.4 μmの乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、1000°Cで焼成したこと以外は、(複合酸化物A1)と同様にして、D₅₀=10.5 μmのリチウムニッケルーマンガン複合酸化物(複合酸化物A2)を得た。

比表面積は1.2 m²/g であった。又、全細孔容積は0.004029 m³/g であった。

該粉末のCu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R $3/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.894$ 、格

子定数 $c = 14.33$ 、結晶格子体積 $V = 0.1039 \text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.56^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.06^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.98 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.188° 及び 0.141° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 A 3)

前記（複合酸化物 A 1）に於いて得られたニッケルーマンガン複合共沈物の比表面積 $35.6 \text{ m}^2/\text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50} = 11.4 \mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 950°C で焼成したこと以外は、（複合酸化物 A 1）と同様にして、 $D_{50} = 10.5 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物 A 3）を得た。

比表面積は $1.6 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.006015 ml/g であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.889$ 、格子定数 $c = 14.30$ 、結晶格子体積 $V = 0.1034 \text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.10^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.72 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.118° 及び 0.118° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 A 4)

前記（複合酸化物 A 1）に於いて得られたニッケルーマンガン複合共沈物の比表面積 $35.6 \text{ m}^2/\text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50} = 11.4 \mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 850°C で焼成したこと以外は、（複合酸化物 A 1）と同

様にして、 $D_{50} = 10.4 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物を得た。

比表面積は $3.5 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.01220 ml/g であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.895$ 、格子定数 $c = 14.28$ 、結晶格子体積 $V = 0.1036 \text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.65^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.15^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.63 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.18° 及び 0.176° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。電子顕微鏡写真 (SEM写真) を図 4 に示す。図 3 とは異なり、1 次粒子は $1 \mu\text{m}$ を大きく下回り、粒子の発達が悪いのが認められる。このような結晶性の悪さが充放電サイクル性能を低下させる一因となっていると考えられる。

(複合酸化物 A 5 ; 従来の中和法)

前記 (複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1 3 リットル入れた。さらに $\text{pH} = 14.5$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った (図 1 参照)。

1.7 モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1 モル/リットル硫酸マンガン水溶液をそれぞれ体積比で 11 : 17 (リットル) の割合で混合し、 $\text{Ni/Mn} = 1/1$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 13 ml/m in の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 14.5 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的に

ヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後に、オーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間、反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガン複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケルーマンガン複合共沈物として平均粒径 (D_{50}) = 5. 2 μm の乾燥粉末を得た。この粉末の比表面積を、ユアサイオニクス社製 4 SU-8 U2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は 100 m^2/g であった。

得られたニッケルーマンガン複合共沈物の粉末と水酸化リチウム一水塩粉末とを $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて 100°C/時間で 1030°C まで昇温、1030°C にて 15 時間保持し、100°C/時間で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75 μm のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.2 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物 A5）を得た。

比表面積は 1.8 m^2/g であった。又、全細孔容積は 0.007 ml/g であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 R3/m に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.889$ 、格子定数 $c = 14.30$ 、結晶格子体積 $V = 0.1034 \text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.12^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.77 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.212° 及び 0.282° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 A6 ; 従来の粉体混合法)

電解二酸化マンガン粉末 ($\gamma-\text{MnO}_2$ 、純度 92%) を湿式粉碎器にて平均粒

径 $2.0\text{ }\mu\text{m}$ に粉碎した。水酸化ニッケル粉末を湿式粉碎器にて平均粒径 $2.0\text{ }\mu\text{m}$ に粉碎した。そして、二酸化マンガン粉末と水酸化ニッケル粉末とをリチウムとマンガンの元素比が $1:1$ になるように混合した。

得られたニッケルーマンガン混合粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間} \rightarrow 1000^\circ\text{C}$ まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間} \rightarrow 600^\circ\text{C}$ まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 9.5\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムーニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物A6）を得た。比表面積は $1.8\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.006423\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.891$ 、格子定数 $c = 14.30$ 、結晶格子体積 $V = 0.1035\text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta = 18.58^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.12^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.77 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.188° 及び 0.259° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。

（複合酸化物A7；従来の粉体混合法）

電解二酸化マンガン粉末（ $\gamma-\text{MnO}_2$ 、純度92%）を湿式粉碎器にて平均粒径 $2.0\text{ }\mu\text{m}$ に粉碎した。水酸化ニッケル粉末を湿式粉碎器にて平均粒径 $2.0\text{ }\mu\text{m}$ に粉碎した。そして、二酸化マンガン粉末と水酸化ニッケル粉末とをリチウムとマンガンの元素比が $1:1$ になるように混合した。得られたニッケルーマンガン混合粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間} \rightarrow 1060^\circ\text{C}$ まで昇温、 1060°C にて 25 時間保持

し、100°C／時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=13.2\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物A7）を得た。比表面積は $0.8\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.002715 m l/g であった。

該粉末のCu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a=2.883$ 、格子定数 $c=14.30$ 、結晶格子体積 $V=0.1029\text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta=18.60$ 度におけるピークに対する $2\theta=44.24$ 度におけるピークの相対強度比は 0.76 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.188° 及び 0.259° であった。元素分析の結果、該粉末の組成はLi_{1.02}Mn_{0.5}Ni_{0.5}O₂であることがわかった。

(複合酸化物A8)

(複合酸化物A1)で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1000rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った（図1参照）。

1.7モル／リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1モル／リットル硫酸マンガン水溶液、6モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で6.59:15.27:1.40:0.36（リットル）の割合で混合し、Ni/Mn=0.4/0.6（モル比）の原料溶液とした。

この原料溶液を 13 ml/min の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後に、オーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間、反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガン複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケルーマンガン複合共沈物として平均粒径 (D_{50}) = 10. 6 μm の乾燥粉末を得た。この粉末の比表面積を、ユアサイアイオニクス社製 4 SU-8 U2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は 39. 4 m^2/g であった。

得られたニッケルーマンガン複合共沈物の粉末と水酸化リチウム一水塩粉末とを $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}) = 1. 02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて 100°C/時間で 1030°C まで昇温、1030°C にて 15 時間保持し、100°C/時間で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75 μm のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10. 4 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物 A8）を得た。比表面積を、ユアサイアイオニクス社製 4 SU-8 U2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は 0. 9 m^2/g であった。

この複合酸化物の全細孔容積は、Quantachrome 社製 Nova1200 を用い、定容法で測定した。詳しくは、BJH 法の脱離側によった。その結果、全細孔容積は 0. 002964 m^1/g であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、空間群 R 3/m と空間群 C 2/m とに属する層状構造混晶となった。該空間群 C 2/m は Li_2MnO_3 と考えられる。また、 $2\theta = 18. 7$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44. 1$ 度におけるピークの相対強度比は 0. 70 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0. 141° 及び 0. 141° であった。

元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.6}\text{Ni}_{0.4}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 A9)

(複合酸化物 A1) で用いた反応槽 11 を用い、この反応槽 11 に水を 13 リットル入れた。さらに pH = 11. 6 となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶

液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1000rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50℃に保った(図1参照)。

1. 7モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1モル/リットル硫酸マンガン水溶液、6モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で9.88:10.18:1.40:0.36(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn=0.6/0.4(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50℃と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後に、オーバーフローパイプ13から連続的に24時間、反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガン複合共沈物のスラリー採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100℃で20時間乾燥し、ニッケルーマンガン複合共沈物として平均粒径(D₅₀)=10.5μmの乾燥粉末を得た。この粉末の比表面積を、ユアサイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は28.2m²/gであった。

得られたニッケルーマンガン複合共沈物の粉末と水酸化リチウム一水塩粉末とをLi/(Ni+Mn)=1.02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100℃/時間で1030℃まで昇温、1030℃にて15時間保持し、100℃/時間で600℃まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75μmのふるいを用いて分級し、D₅₀=10.5μmのリチウムニッケルーマンガン複合酸化物(複合酸化物A9)を得た。比表面積を、ユアサイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は0.3m²/gであった。

この複合酸化物の全細孔容積は、Quantachrome社製Nova1200を用い、定容法で測定した。詳しくは、BJH法の脱離側によった。その結果、全細孔容積は0

0 0 0 9 2 6 m¹ / g であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 R 3 / m に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.885$ 、格子定数 $c = 14.29$ 、結晶格子体積 $V = 0.1030 \text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta = 18.9$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.6$ 度におけるピークの相対強度比は 0.88 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.141° 及び 0.094° であった。

元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.4}\text{Ni}_{0.6}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 A 10)

前記（複合酸化物 A 1）に於いて得られたニッケルーマンガン複合共沈物の比表面積 $35.6 \text{ m}^2 / \text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50} = 11.4 \mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 1100°C で焼成したこと以外は、（複合酸化物 A 1）と同様にして、 $D_{50} = 9.1 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物 A 10）を得た。

比表面積は $0.4 \text{ m}^2 / \text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.001266 \text{ m}^1 / \text{g}$ であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 R 3 / m に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.886$ 、格子定数 $c = 14.27$ 、結晶格子体積 $V = 0.10209 \text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta = 18.6$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.1$ 度におけるピークの相対強度比は 1.15 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.107° 及び 0.090° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ であることがわかった。

(L_i-Mn-N_i複合酸化物の三元状態図について)

図6に示すように、複合酸化物A1～A7, A10は、組成式L_iMn_xN_i_yC_o_zO₂において、(x', y', z')が点A(0.51, 0.49, 0)と点B(0.45, 0.55, 0)と点C(0.25, 0.35, 0.4)と点D(0.31, 0.29, 0.4)とを頂点とする四角形ABCDの線上または内部に存在する範囲(線分AB上)の値となるような複合酸化物である。

(複合酸化物C1)

(複合酸化物A1)で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1350rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った(図1参照)。

1. 7モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1モル/リットル硫酸マンガン水溶液、1.5モル/リットル硫酸コバルト水溶液、6モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で11:17:5.0:1.4:0.42(リットル)の割合で混合し、N_i/Mn/C_o=5/5/2(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のD₅₀=9.3μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素

の脱離側で測定した。その結果は $23 \cdot 1 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}+\text{Co}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こ^う鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=9.54 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 1）を得た。

比表面積は $0.6 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.002151 \text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 R $3/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a=2.869$ 、格子定数 $c=14.31$ 、結晶格子体積 $V=0.1020 \text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta=18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta=44.30^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.81 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.118° 及び 0.118° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{5/12}\text{Ni}_{5/12}\text{Co}_{2/12}\text{O}_2$ であることがわかった。電子顕微鏡写真（SEM写真）を図 5 に示す。 $1 \mu\text{m}$ 程度の 1 次粒子が観察されるが、図 3 と比べて、よりその形状は発達しているのが分かる。Co の存在によって固相反応が促進されたものと考えられる。

(複合酸化物 C 2)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 13 リットル入れた。さらに $pH=11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保つた（図 1 参照）。

1. 7モル／リットル硫酸ニッケル水溶液、1. 1モル／リットル硫酸マンガン水溶液、1. 5モル／リットル硫酸コバルト水溶液、6モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で11:17:8. 3:1. 4:0. 46(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn/Co = 3/3/2(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11. 3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物のD₅₀=12. 9μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は6. 6m²/gであった。

得られたニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム－水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co)=1. 02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75μmのふるいを用いて分級し、D₅₀=13. 7μmのリチウム－ニッケル－マンガン－コバルト複合酸化物(複合酸化物C2)を得た。

比表面積は0. 4m²/gであった。又、全細孔容積は0. 001562ml/gであった。

該粉末のCuKα線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数a=2. 867、格子定数c=14. 30、結晶格子体積V=0. 1018nm³であることが分かつ

た。

また、 $2\theta = 18.65^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.40^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.76であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0.059°及び0.176°であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{3/8}\text{Ni}_{3/8}\text{Co}_{2/8}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物C 3)

複合酸化物A 1に用いた反応槽1 1を用い、この反応槽1 1に水を1 3リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。 $70\text{ mm}\phi$ パドルタイプの攪拌羽根1 2 aを備えた攪拌機1 2を用いて1 350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った(図1参照)。

1. 7モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.1モル/リットル硫酸マンガン水溶液、1.5モル/リットル硫酸コバルト水溶液、6モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び4wt%ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1 1 : 1 7 : 1 2. 4 : 1. 4 : 0. 49(リットル)の割合で混合し、 $\text{Ni}/\text{Mn}/\text{Co} = 1/1/1$ (モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を1 3 ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから1 20時間後にオーバーフローパイプ1 3から連続的に2 4時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで2 0時間乾燥し、ニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の $D_{50} = 9.8 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4 SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $12.0 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水

塩粉末を $\text{Li} / (\text{Ni} + \text{Mn} + \text{Co}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 11.3\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 3）を得た。

比表面積は $0.6\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.002195\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.864$ 、格子定数 $c = 14.25$ 、結晶格子体積 $V = 0.1012\text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.65^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.45^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.75 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.118° 及び 0.118° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{1/3}\text{Ni}_{1/3}\text{Co}_{1/3}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 C 4)

前記（複合酸化物 C 1）に於いて得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の比表面積 $23.1\text{ m}^2/\text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50} = 9.3\text{ }\mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 950°C で焼成したこと以外は、（複合酸化物 C 1）と同様にして、 $D_{50} = 9.5\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物（複合酸化物 C 4）を得た。比表面積は $0.9\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.03421\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.874$ 、格子定数 $c = 14.30$ 、結晶格子体積 $V = 0.1023\text{ nm}^3$ であることが分かつた。

た。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.30^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.72であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0.176°及び0.192°であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{5/12}\text{Ni}_{5/12}\text{Co}_{2/12}\text{O}_2$ であることがわかつた。

(複合酸化物C 5)

前記(複合酸化物C 1)に於いて得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の比表面積 $23.1 \text{ m}^2/\text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50}=9.3 \mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 900°C で焼成したこと以外は(複合酸化物C 1)と同様にして、 $D_{50}=9.4 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化物(複合酸化物C 5)を得た。

比表面積は $1.6 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.05863 ml/g であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A 1と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかつた。また、格子定数 $a=2.878$ 、格子定数 $c=14.27$ 、結晶格子体積 $V=0.1024 \text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.20^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.69であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0.180°及び0.170°であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{5/12}\text{Ni}_{5/12}\text{Co}_{2/12}\text{O}_2$ であることがわかつた。

(複合酸化物C 6)

前記(複合酸化物C 1)に於いて得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の比表面積 $23.1 \text{ m}^2/\text{g}$ 、平均粒子径 $D_{50}=9.3 \mu\text{m}$ の乾燥粉末と水酸化リチウム一水塩の混合物を、 950°C で焼成したこと以外は(複合酸化物C 1)と同様にして、 $D_{50}=9.6 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガン複合酸化

物（複合酸化物C 6）を得た。

ボールミルによる粉碎によって比表面積を $2.0\text{ m}^2/\text{g}$ に調節した。又、全細孔容積は 0.07153 ml/g であった。

該粉末のCu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A 1と同様な回折ピークが認められ、空間群R $3/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.881$ 、格子定数 $c = 14.26$ 、結晶格子体積 $V = 0.1025\text{ nm}^3$ であることが分かった。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.30^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.72であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.182° 及び 0.200° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{5/12}\text{Ni}_{5/12}\text{Co}_{2/12}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物C 7)

前記（複合酸化物C 1）に於いて得られた高密度ニッケルーマンガン複合共沈物50 gを、pH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた水酸化ナトリウム水溶液1リットルに投入した。70mmφパドルタイプの攪拌羽根を備えた攪拌機を用いて1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った。

1.5モル/リットル硫酸コバルト水溶液、及び、6モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液をそれぞれ体積比で5.0:1.4(リットル)の割合で混合し、コート共沈用の原料溶液とした。

高密度ニッケルーマンガン複合共沈物50 gに対し、 $(\text{Ni} + \text{Mn})/\text{Co} = 1/2$ (モル比)となるよう、コート共沈用の原料溶液を計量した。

この原料溶液を反応槽に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を終了してから5時間後に、反応晶析物である“水酸化物もししくは酸化物と思われるコバルト複合共沈物により表面が被覆されたニッケルーマ

ンガン複合共沈物”のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、コバルト複合共沈物により表面が被覆されたニッケルーマンガン複合共沈物のD₅₀=11.2 μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサイアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は15.6 m²/gであった。

得られたニッケルーマンガントコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co)=1.02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75 μmのふるいを用いて分級し、D₅₀=12.6 μmのリチウムニッケルーマンガントコバルト複合酸化物（複合酸化物C7）を得た。

比表面積は0.3 m²/gであった。又、全細孔容積は0.001285 ml/gであった。

該粉末のCu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数a=2.877、格子定数c=14.28、結晶格子体積V=0.1023 nm³であることが分かつた。

また、2θ=18.60度におけるピークに対する2θ=44.20度におけるピークの相対強度比は0.66であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0.059°及び0.118°であった。元素分析の結果、該粉末の組成はLi_{1.02}Mn_{5/12}Ni_{5/12}Co_{2/12}O₂であることがわかった。

(複合酸化物C8)

前記（複合酸化物C1）に於いて得られた高密度ニッケルーマンガン複合共沈物50 gを、pH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた水酸化ナトリウム水溶液1リットルに投入した。70 mmφパドルタイプの攪拌羽根を備えた攪拌機を用いて1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽

内溶液温度は50℃に保った。

1. 5モル／リットル硫酸コバルト水溶液、及び、6モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液をそれぞれ体積比で5.0：1.4（リットル）の割合で混合し、コート共沈用の原料溶液とした。

高密度ニッケルーマンガン複合共沈物50gに対し、 $(Ni + Mn) / Co = 2.0 / 1$ （モル比）となるよう、コート共沈用の原料溶液を計量した。

この原料溶液を反応槽に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50℃と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を終了してから5時間後に、反応晶析物である“水酸化物もしくは酸化物と思われるコバルト複合共沈物により表面が被覆されたニッケルーマンガン複合共沈物”のニッケルーマンガン複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100℃で20時間乾燥し、コバルト複合共沈物により表面が被覆されたニッケルーマンガン複合共沈物の $D_{50} = 1.0 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $15.6 \text{ m}^2 / \text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi / (Ni + Mn + Co) = 1.02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100℃／時間で1000℃まで昇温、1000℃にて15時間保持し、100℃／時間で600℃まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.8 \mu m$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物C8）を得た。

比表面積は $0.4 \text{ m}^2 / \text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.001625 ml/g であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。また、格子定数 $a = 2.889$ 、格

予定数 $c = 14.33$ 、結晶格子体積 $V = 0.1036 \text{ nm}^3$ であることが分かつた。

また、 $2\theta = 18.65^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.20^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.99 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.188° 及び 0.118° であった。元素分析の結果、該粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{10/21}\text{Ni}_{10/21}\text{Co}_{1/21}\text{O}_2$ であることがわかった。

(複合酸化物 C 9)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $\text{pH} = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mmφ パドルタイプの攪拌羽根 12a を備えた攪拌機 12 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保つた(図 1 参照)。

0.789 モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.789 モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.175 モル/リットル硫酸コバルト水溶液、1.0 モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル/リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、 $\text{Ni/Mn/Co} = 0.45 / 0.45 / 0.1$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 1.3 ml/min の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.5 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 4 SU-8 U2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $26.0 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li} / (\text{Ni} + \text{Mn} + \text{Co}) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.6\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 9）を得た。

比表面積は $0.6\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.001979 ml/g であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.40^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.85 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.172° 及び 0.142° であった。

複合酸化物 C 9 は $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、 $2\theta/\theta = 18.58^\circ, 36.56^\circ, 37.72^\circ, 38.20^\circ, 44.28^\circ, 48.44^\circ, 58.40^\circ, 64.12^\circ, 63.76^\circ, 68.02^\circ$ に回折ピークを持つ、結晶性が高い六方晶の単相からなる $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造であり、格子定数 $a = 2.881$ 、格子定数 $c = 14.33$ 、結晶格子体積 $V = 0.1030\text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.45}\text{Ni}_{0.45}\text{Co}_{0.10}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 C 10)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $\text{pH} = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。 $70\text{ mm }\phi$ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った（図 1 参照）。

0. 526モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0. 526モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0. 701モル/リットル硫酸コバルト水溶液、1. 0モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0. 010モル/リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、 $N_i/Mn/Co = 0.45/0.45/0.1$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.2 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサイアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $31.0 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム-水塩粉末を $L_i / (Ni + Mn + Co) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.4 \mu m$ のリチウム-ニッケル-マンガン-コバルト複合酸化物(複合酸化物C10)を得た。

比表面積は $0.8 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.002760 \text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.60$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.60$ 度における

るピークの相対強度比は0. 65であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0. 165°及び0. 125°であった。

ここで、調製した複合酸化物はCu K α 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物C9と同様な結晶性が高い六方晶の単相からなる α -NaFeO₂型層状構造であり、格子定数a=2.863、格子定数c=14.22、結晶格子体積V=0.1010 nm³であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成はLi_{1.02}Mn_{0.30}Ni_{0.30}Co_{0.40}O₂であった。

(複合酸化物C11)

(複合酸化物A1)で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った(図1参照)。

0.877モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.701モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.175モル/リットル硫酸コバルト水溶液、1.0モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル/リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1:1:1:1:1(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn/Co=0.5/0.4/0.1(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のD₅₀=9.8 μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素

の脱離側で測定した。その結果は $26.1 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $L_i / (Ni + Mn + Co) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=10.1 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 1 1）を得た。

比表面積は $0.7 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.002149 ml/g であった。

該粉末の $Cu K\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.60^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.40^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.89 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.190° 及び 0.134° であった。

ここで、調製した複合酸化物は $Cu K\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物 C 9 と同様な結晶性が高い六方晶の単相からなる層状構造であり、格子定数 $a = 2.880$ 、格子定数 $c = 14.32$ 、結晶格子体積 $V = 0.1028 \text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $L_i_{1.02} Mn_{0.40} Ni_{0.50} Co_{0.10} O_2$ であった。

(複合酸化物 C 1 2)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 13 リットル入れた。さらに $pH=11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 12a を備えた攪拌機 12 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保つた（図 1 参照）。

$0.614 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸ニッケル水溶液、 $0.438 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫

酸マンガン水溶液、0.701モル／リットル硫酸コバルト水溶液、1.0モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル／リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1：1：1：1（リットル）の割合で混合し、 $Ni/Mn/Co = 0.35/0.25/0.4$ （モル比）の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.0 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $27.8 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム－水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co) = 1.01となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.2 \mu m$ のリチウム－ニッケル－マンガン－コバルト複合酸化物（複合酸化物C12）を得た。

比表面積は $0.6 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.001843 ml/g であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.60$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.60$ 度におけるピークの相対強度比は0.62であり、各ピークの半値幅は、それぞれ0.1

54° 及び 0. 118° であった。

ここで、調製したリチウム複合酸化物は Cu K α 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物 C 9 と同様な結晶性が高い六方晶の単相からなる α -NaF_eO₂ 型層状構造であり、格子定数 $a = 2.861$ 、格子定数 $c = 14.20$ 、結晶格子体積 $V = 0.1007 \text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{Li}_{1.01}\text{Mn}_{0.25}\text{Ni}_{0.35}\text{Co}_{0.40}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 C 13)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 11 を用い、この反応槽 11 に水を 13 リットル入れた。さらに pH = 11.6 となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mmφ パドルタイプの攪拌羽根 12a を備えた攪拌機 12 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保つた (図 1 参照)。

1. 227 モル / リットル硫酸ニッケル水溶液、0.351 モル / リットル硫酸マンガン水溶液、0.175 モル / リットル硫酸コバルト水溶液、1.0 モル / リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル / リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、N_i / Mn / Co = 0.7 / 0.2 / 0.1 (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 13 ml / min の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケル-マンガン-コバルト複合共沈物の $D_{50} = 9.4 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 4 SU-8 U2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $21.8 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li} / (\text{Ni} + \text{Mn} + \text{Co}) = 1.01$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=9.4\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムーニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 1 3）を得た。

比表面積は $0.7\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.002386\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta=18.50^\circ$ におけるピークに対する $2\theta=44.20^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.71 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.178° 及び 0.134° であった。

ここで、調製したリチウム複合酸化物は $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物 C 9 と同様に六方晶の $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造を有し、格子定数 $a=2.875$ 、格子定数 $c=14.27$ 、結晶格子体積 $V=0.1022\text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{Li}_{1.00}\text{Mn}_{0.20}\text{Ni}_{0.70}\text{Co}_{0.10}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 C 1 4)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $\text{pH}=11.6$ となるよう、3.2% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った（図 1 参照）。

0.771 モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.877 モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.105 モル/リットル硫酸コバルト水溶液、1.0 モル

／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル／リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1：1：1：1：1（リットル）の割合で混合し、 $Ni/Mn/Co = 0.44/0.50/0.06$ （モル比）の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物の $D_{50} = 11.0 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサイアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $27.4 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム－水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co) = 0.99となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 11.2 \mu m$ のリチウム－ニッケル－マンガン－コバルト複合酸化物（複合酸化物C14）を得た。

比表面積は $0.9 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.003066 ml/g であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.80^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.80^\circ$ におけるピークの相対強度比は0.92であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.155° 及び 0.130° であった。

ここで、調製したリチウム複合酸化物は $C u K \alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、結晶性の低下によるものと思われる複合酸化物 C 9 では見られなかった極小さいピークが観測されたものの六方晶に帰属可能な層状構造を有し、格子定数 $a = 2.890$ 、格子定数 $c = 14.31$ 、結晶格子体積 $V = 0.1035 \text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $L i_{0.99}M n_{0.50}N i_{0.44}C o_{0.06}O_2$ であった。

(複合酸化物 C 1 5)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $pH = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った(図 1 参照)。

0.351 モル／リットル硫酸ニッケル水溶液、0.351 モル／リットル硫酸マンガン水溶液、1.052 モル／リットル硫酸コバルト水溶液、1.0 モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル／リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、 $N i / M n / C o = 0.2 / 0.2 / 0.6$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 13 ml/min の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 1 3 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケル－マンガン－コバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.1 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 4 SU-8 U 2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $31.0 \text{ m}^2 / \text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $L_i / (Ni + Mn + Co) = 1.01$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^{\circ}\text{C}/\text{時間} \rightarrow 1000^{\circ}\text{C}$ まで昇温、 1000°C にて15時間保持し、 $100^{\circ}\text{C}/\text{時間} \rightarrow 600^{\circ}\text{C}$ まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=10.2\mu\text{m}$ のリチウムーニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物C 1 5）を得た。

比表面積は $0.4\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.0013000\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.70^{\circ}$ におけるピークに対する $2\theta = 44.80^{\circ}$ におけるピークの相対強度比は 0.62 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.142° 及び 0.120° であった。

ここで、調製したリチウム複合酸化物は $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物C 9 と同様に六方晶の $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造を有し、格子定数 $a = 2.847$ 、格子定数 $c = 14.17$ 、結晶格子体積 $V = 0.0952\text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $L_i_{1.01} Mn_{0.20} Ni_{0.20} Co_{0.60} O_2$ であった。

(複合酸化物C 1 6)

(複合酸化物A 1) で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらに $pH=11.6$ となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。 $70\text{ mm}\phi$ パドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保つた(図1参照)。

$0.789\text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸ニッケル水溶液、 $0.789\text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸マンガン水溶液、 $0.175\text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸コバルト水溶液、 1.0 モル

/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル/リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1:1:1:1:1(リットル)の割合で混合し、 $Ni/Mn/Co = 0.45/0.45/0.1$ (モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.5 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $26.0 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co)=1.01となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.5 \mu m$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物(複合酸化物C16)を得た。

BET法で測定した比表面積は $0.9 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.0032350 ml/g であった。

該粉末のCuK α 線源を用いたエックス線回折測定の結果、 $2\theta = 18.56^\circ, 36.56^\circ, 37.76^\circ, 38.24^\circ, 44.32^\circ, 48.40^\circ, 58.40^\circ, 64.16^\circ, 64.80^\circ, 68.80^\circ$ 付近にそれぞれ回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。元素分析の結果、該粉末の組成はLi_nM_{0.45}Ni_{0.45}Co_{0.1}O₂であることがわかった。

(複合酸化物C 1 7)

本実施例に用いた反応槽は、上部に反応晶析物スラリーを常に一定流量で系外に排出するためのオーバーフローパイプを備えた円筒形のもので、容積は5リットルである。

この反応槽に純水を4L入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。パドルタイプの攪拌羽根を備えた攪拌機を用いて回転速度1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った。

濃度1.0mol/lの硫酸ニッケル(NiSO₄)水溶液、濃度1.0mol/lの硫酸マンガン(MnSO₄)水溶液、濃度1.0mol/lの硫酸コバルト(CoSO₄)水溶液、濃度6mol/lの硫酸アンモニウム((NH₄)₂SO₄)水溶液及び4wt%ヒドラジン(NH₂NH₂)水溶液をそれぞれ体積比で0.33:0.33:0.05:0.01の割合で混合し、元素比Ni/Mn/Co=1/1/1の原料溶液を作製した。この原料溶液を13mL/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.3と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。原料溶液の投入を開始してから50時間後にオーバーフローパイプから連続的に24時間反応晶析物であるNi-Mn-Co複合酸化物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、Ni-Mn-Co複合酸化物の乾燥粉末を得た。

得られたNi-Mn-Co複合酸化物と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co)=1.02となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて、ドライエア流通下、100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。エックス線回折(XRD)分析の結果、Li-Ni-Mn-Co複合酸化物(複合酸化物C 1 7)は空間群R3/mに帰属される単一相であることがわかった。ICP組成分析の結果、LiMn_{0.33}Ni_{0.33}

$\text{Co}_{0.33}\text{O}_2$ 組成を確認した。

このようにして得られた粉体をD 50%が $5\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $1.3\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別した。粉体分布の計測は、堀場製作所製レーザ回折／散乱式粒度分布測定装置（HORIBA LA-910）を使用した。このときのBET比表面積は $0.8\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

(複合酸化物C 18)

得られた粉体をD 50%が $7\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $3.4\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別したことを除いては（複合酸化物C 17）と同様にして粉体（複合酸化物C 20）を得た。このときのBET比表面積は $0.9\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

(複合酸化物C 19)

得られた粉体をD 50%が $10\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $6\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別したことを除いては（複合酸化物C 17）と同様にして粉体（複合酸化物C 21）を得た。このときのBET比表面積は $1.2\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

(複合酸化物C 20)

得られた粉体をD 50%が $0.8\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $0.4\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別したことを除いては（複合酸化物C 17）と同様にして粉体（複合酸化物C 22）を得た。このときのBET比表面積は $9.0\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

(複合酸化物C 21)

得られた粉体をD 50%が $2\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $0.4\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別したことを除いては（複合酸化物C 17）と同様にして粉体（複合酸化物C 23）を得た。このときのBET比表面積は $7.0\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

(複合酸化物C 22)

得られた粉体をD 50%が $12.5\text{ }\mu\text{m}$ 、そしてD 10%が $7\text{ }\mu\text{m}$ となるよう篩別したことを除いては（複合酸化物C 17）と同様にして粉体（複合酸化物C

24)を得た。このときのBET比表面積は $0.3\text{ m}^2/\text{g}$ となった。

複合酸化物C17～C22の粉体に対して測定した粒度分布曲線の要部を図18に示す。

(複合酸化物C23)

(複合酸化物A1)で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1350rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った(図1参照)。

0.701モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.701モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.351モル/リットル硫酸コバルト水溶液、1.0モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル/リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1:1:1:1:1(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn/Co=0.4/0.4/0.2(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物のD₅₀=10.7μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $30.6\text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Co)=1.02となるように秤量し、十分に混

合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C／時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C／時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、75 μmのふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.6 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルマンガンコバルト複合酸化物（複合酸化物C23）を得た。元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{Li}_{1.02}\text{Mn}_{0.40}\text{Ni}_{0.40}\text{Co}_{0.20}\text{O}_2$ であった。

（複合酸化物C24）

（複合酸化物A1）で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH=11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保った（図1参照）。

1. 227モル／リットル硫酸ニッケル水溶液、0.351モル／リットル硫酸マンガン水溶液、0.175モル／リットル硫酸コバルト水溶液、1.0モル／リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル／リットルヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で1：1：1：1：1（リットル）の割合で混合し、 $\text{Ni}/\text{Mn}/\text{Co} = 0.7/0.2/0.1$ （モル比）の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルマンガンコバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケルマンガンコバルト複合共沈物の $D_{50} = 9.8 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $26.6 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $L_i / (Ni + Mn + Co) = 1.02$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^{\circ}\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^{\circ}\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 9.6 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 24）を得た。元素分析の結果、この粉末の組成は $L_i_{1.02}Mn_{0.20}Ni_{0.70}Co_{0.10}O_2$ であった。

(複合酸化物 C 25)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 11 を用い、この反応槽 11 に水を 13 リットル入れた。さらに $pH = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。 $70 \text{ mm} \phi$ パドルタイプの攪拌羽根 12a を備えた攪拌機 12 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った（図 1 参照）。

$0.736 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸ニッケル水溶液、 $0.614 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸マンガン水溶液、 $0.403 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸コバルト水溶液、 $1.0 \text{ モル}/\text{リットル}$ 硫酸アンモニウム水溶液、及び $0.010 \text{ モル}/\text{リットル}$ ヒドラジン水溶液をそれぞれ体積比で $1 : 1 : 1 : 1 : 1$ (リットル) の割合で混合し、 $Ni/Mn/Co = 0.42/0.35/0.23$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を $13 \text{ ml}/\text{min}$ の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物の $D_{50} = 10.1 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 4 S U - 8 U 2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は 3 2 . 8 m²/g であった。

得られたニッケルーマンガンーコバルト複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を L i / (N i + M n + C o) = 1 . 0 2 となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて 1 0 0 °C / 時間で 1 0 0 0 °C まで昇温、1 0 0 0 °C にて 1 5 時間保持し、1 0 0 °C / 時間で 6 0 0 °C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、7 5 μm のふるいを用いて分級し、D₅₀ = 1 0 . 0 μm のリチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物（複合酸化物 C 2 4）を得た。元素分析の結果、この粉末の組成は L i_{1.02}M n_{0.35}N i_{0.42}C o_{0.23}O₂ であった。

(L i - M n - N i - C o 複合酸化物の三元状態図について)

図 6 に示すように、複合酸化物 C 1 ~ C 1 2, C 1 6 ~ 2 2 は、組成式 L i_xM n_yN i_zC o₂ において、(x', y', z') が点 A (0. 5 1, 0. 4 9, 0) と点 B (0. 4 5, 0. 5 5, 0) と点 C (0. 2 5, 0. 3 5, 0. 4) と点 D (0. 3 1, 0. 2 9, 0. 4) とを頂点とする四角形 A B C D の線上または内部に存在する範囲の値となるような複合酸化物である。また、C 2, C 3, C 1 0, C 1 7 ~ C 2 2 は、(x', y', z') が点 A' (0. 4 1, 0. 3 9, 0. 2) と点 B' (0. 3 5, 0. 4 5, 0. 2) と点 C (0. 2 5, 0. 3 5, 0. 4) と点 D (0. 3 1, 0. 2 9, 0. 4) とを頂点とする四角形 A' B' C D の線上または内部に存在する範囲の値となるような複合酸化物でもある。

(複合酸化物 D 1)

（複合酸化物 A 1）で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1 3 リットル入れた。さらに pH = 1 1 . 6 となるよう、3 2 % 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。7 0 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1 3 5 0 r p m で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 5 0 °C に保った（図 1 参照）。

0 . 8 6 8 モル / リットル 硫酸ニッケル水溶液、0 . 8 6 8 モル / リットル 硫

酸マンガン水溶液、0.018モル/リットル硫酸マグネシウム水溶液、1.0モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル/リットルヒドログジン水溶液をそれぞれ体積比で1:1:1:1:1(リットル)の割合で混合し、 $Ni/Mn/Mg = 0.495/0.495/0.01$ (モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物の $D_{50} = 10.8 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサイアイオニクス社製4SU-8U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $32.3 m^2/g$ であった。

得られたニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Mg)=1.00となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.5 \mu m$ のリチウムニッケルーマンガンーマグネシウム複合酸化物(複合酸化物D1)を得た。

比表面積は $0.6 m^2/g$ であった。又、全細孔容積は $0.001945 m^1/g$ であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物A1と同様な回折ピークが認められ、空間群R3/mに属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.6$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.1$ 度におけるピ

ークの相対強度比は 0.95 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.14° 及び 0.144° であった。

複合酸化物 D 1 は Cu K α 線によるエックス線回折分析の結果、結晶性が高い六方晶の単相からなる α -NaFeO₂ 型層状構造であり、格子定数 $a = 2.891$ 、格子定数 $c = 14.31$ 、結晶格子体積 $V = 0.1036 \text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は LiMn_{0.495}Ni_{0.495}Mg_{0.01}O₂ であった。

(複合酸化物 D 2)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに pH = 11.6 となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った (図 1 参照)。

0.694 モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、1.041 モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.018 モル/リットル硫酸マグネシウム水溶液、1.0 モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル/リットルヒドログリジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、Ni/Mn/Mg = 0.396 / 0.594 / 0.01 (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 1.3 ml/min の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 1 3 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-マグネシウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケル-マンガン-マグネシウム複合共沈物の $D_{50} = 11.4 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアササイオニクス社製 4 S U - 8 U 2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $35.1 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $\text{Li} / (\text{Ni} + \text{Mn} + \text{Mg}) = 1.00$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間} \times 1000^\circ\text{C}$ まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間} \times 600^\circ\text{C}$ まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.9 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーマグネシウム複合酸化物（複合酸化物 D 2）を得た。

比表面積は $0.7 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.002285 ml/g であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、空間群 $R\bar{3}/m$ と空間群 $C2/m$ とに属する層状構造混晶となった。該空間群 $C2/m$ は Li_2MnO_3 と考えられる。

また、 $2\theta = 18.6^\circ$ におけるピークに対する $2\theta = 44.7^\circ$ におけるピークの相対強度比は 0.7 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.17° 及び 0.19° であった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{LiMn}_{0.594}\text{Ni}_{0.396}\text{Mg}_{0.01}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 D 3)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 11 を用い、この反応槽 11 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $\text{pH} = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 12a を備えた攪拌機 12 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った（図 1 参照）。

1.041 モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.694 モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.018 モル/リットル硫酸マグネシウム水溶液、1.0 モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル/リットルヒドログリジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し

、 $Ni/Mn/Mg = 0.594/0.396/0.01$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を $13\text{ ml}/\text{min}$ の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、 32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50°C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 120 時間後にオーバーフローパイプ 13 から連続的に 24 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 100°C で 20 時間乾燥し、ニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物の $D_{50} = 9.9 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 $4\text{ SU}-8\text{ U2}$ を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $31\text{ m}^2/\text{g}$ であった。

得られたニッケルーマンガンーマグネシウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末を $Li/(Ni+Mn+Mg) = 1.00$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 $100^\circ\text{C}/\text{時間}$ で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 9.7 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーマグネシウム複合酸化物（複合酸化物 D 3）を得た。

比表面積は $0.6\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は 0.001945 ml/g であった。

該粉末の $CuK\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.6$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.2$ 度におけるピークの相対強度比は 0.88 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.14° 及び 0.146° であった。

ここで、調製した複合酸化物は $CuK\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、

複合酸化物D 1 と同様な結晶性が高い六方晶の単相からなる α -NaFeO₂型層状構造であり、格子定数a = 2.883、格子定数c = 14.3、結晶格子体積V = 0.1031 nm³であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成はLiMn_{0.396}Ni_{0.594}Mg_{0.01}O₂であった。

(複合酸化物E 1)

(複合酸化物A 1)で用いた反応槽11を用い、この反応槽11に水を13リットル入れた。さらにpH = 11.6となるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70mmφパドルタイプの攪拌羽根12aを備えた攪拌機12を用いて1350 rpmで攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は50°Cに保つた(図1参照)。

0.868モル/リットル硫酸ニッケル水溶液、0.868モル/リットル硫酸マンガン水溶液、0.018モル/リットル硫酸アルミニウム水溶液、1.0モル/リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び0.010モル/リットルヒドログン水溶液をそれぞれ体積比で1:1:1:1:1(リットル)の割合で混合し、Ni/Mn/A1 = 0.495/0.495/0.01(モル比)の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-アルミニウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル-マンガノ-アルミニウム複合共沈物のD₅₀ = 9.6 μmの乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は28.8 m²/gであった。

得られたニッケル-マンガン-アルミニウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム

一水塩粉末を $\text{Li} / (\text{Ni} + \text{Mn} + \text{Al}) = 1.00$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こ^う鉢に充てんし、電気炉を用いて 100°C / 時間で 1000°C まで昇温、 1000°C にて 15 時間保持し、 100°C / 時間で 600°C まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75\text{ }\mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50}=9.4\text{ }\mu\text{m}$ のリチウムニッケルマンガンマグネシウム複合酸化物（複合酸化物 E 1）を得た。

比表面積は $0.5\text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.001605\text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 $R\bar{3}/m$ に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta=18.6$ 度におけるピークに対する $2\theta=44.1$ 度におけるピークの相対強度比は 1 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.13° 及び 0.135° であった。

複合酸化物 E 1 は $\text{Cu K}\alpha$ 線によるエックス線回折分析の結果、結晶性が高い六方晶の単相からなる $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造であり、格子定数 $a=2.89$ 、格子定数 $c=14.34$ 、結晶格子体積 $V=0.1037\text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{LiMn}_{0.495}\text{Ni}_{0.495}\text{Al}_{0.01}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 E 2)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1.3 リットル入れた。さらに $\text{pH}=11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1350 rpm で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50°C に保った（図 1 参照）。

0.694 モル / リットル硫酸ニッケル水溶液、1.041 モル / リットル硫酸マンガン水溶液、0.018 モル / リットル硫酸アルミニウム水溶液、1.0 モル / リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0.010 モル / リットルヒドロ

ジン水溶液をそれぞれ体積比で1：1：1：1：1（リットル）の割合で混合し、 $Ni/Mn/Al = 0.396/0.594/0.01$ （モル比）の原料溶液とした。

この原料溶液を13ml/minの流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液pHが11.8と一定になるよう、32%水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が50°Cと一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから120時間後にオーバーフローパイプ13から連続的に24時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル-マンガン-アルミニウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを100°Cで20時間乾燥し、ニッケル-マンガン-アルミニウム複合共沈物の $D_{50} = 10.4 \mu m$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサイアイオニクス社製4SU-8 U2を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は $33 m^2/g$ であった。

得られたニッケル-マンガン-アルミニウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム一水塩粉末をLi/(Ni+Mn+Al) = 1.00となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて100°C/時間で1000°Cまで昇温、1000°Cにて15時間保持し、100°C/時間で600°Cまで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu m$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 9.9 \mu m$ のリチウム-ニッケル-マンガン-アルミニウム複合酸化物（複合酸化物E2）を得た。

比表面積は $0.6 m^2/g$ であった。又、全細孔容積は $0.001945 m^3/g$ であった。

該粉末のCuK α 線によるエックス線回折測定の結果、空間群R3/mと空間群C2/mとに属する層状構造混晶となった。該空間群C2/mは Li_2MnO_3 と考えられる。

また、 $2\theta = 18.9$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.8$ 度におけるピークの相対強度比は0.75であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.16° 及び 0.18° であった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $LiMn_{0.594}$

$\text{Ni}_{0.396}\text{Al}_{0.01}\text{O}_2$ であった。

(複合酸化物 E 3)

(複合酸化物 A 1) で用いた反応槽 1 1 を用い、この反応槽 1 1 に水を 1 3 リットル入れた。さらに $\text{pH} = 11.6$ となるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を加えた。70 mm φ パドルタイプの攪拌羽根 1 2 a を備えた攪拌機 1 2 を用いて 1 3 5 0 r p m で攪拌し、ヒーターにより反応槽内溶液温度は 50 °C に保った (図 1 参照)。

1. 041 モル / リットル硫酸ニッケル水溶液、0. 694 モル / リットル硫酸マンガン水溶液、0. 018 モル / リットル硫酸アルミニウム水溶液、1. 0 モル / リットル硫酸アンモニウム水溶液、及び 0. 010 モル / リットルヒドログリジン水溶液をそれぞれ体積比で 1 : 1 : 1 : 1 : 1 (リットル) の割合で混合し、 $\text{Ni}/\text{Mn}/\text{Al} = 0.594/0.396/0.01$ (モル比) の原料溶液とした。

この原料溶液を 1 3 m l / m i n の流量で反応槽に連続的に滴下した。また、反応槽内溶液 pH が 11.8 と一定になるよう、32% 水酸化ナトリウム水溶液を断続的に投入した。また反応槽内溶液温度が 50 °C と一定になるよう断続的にヒーターで制御した。

原料溶液の投入を開始してから 1 2 0 時間後にオーバーフローパイプ 1 3 から連続的に 2 4 時間反応晶析物である水酸化物もしくは酸化物と思われるニッケル - マンガン - アルミニウム複合共沈物のスラリーを採取した。採取したスラリーを水洗、ろ過した。これを 1 0 0 °C で 2 0 時間乾燥し、ニッケル - マンガン - アルミニウム複合共沈物の $D_{50} = 11 \mu\text{m}$ の乾燥粉末を得た。

この粉末の比表面積はユアサアイオニクス社製 4 S U - 8 U 2 を用い、窒素の脱離側で測定した。その結果は 26. 9 m^2/g であった。

得られたニッケル - マンガン - アルミニウム複合共沈物粉末と水酸化リチウム - 水塩粉末を $\text{Li}/(\text{Ni}+\text{Mn}+\text{Al}) = 1.00$ となるように秤量し、十分に混合した。これをアルミナ製こう鉢に充てんし、電気炉を用いて 1 0 0 °C / 時間で 1 0 0 0 °C まで昇温、1 0 0 0 °C にて 1 5 時間保持し、1 0 0 °C / 時間で 6

0 0 ℃まで冷却し、その後放冷した。得られた焼結体を粉碎後、 $75 \mu\text{m}$ のふるいを用いて分級し、 $D_{50} = 10.4 \mu\text{m}$ のリチウムニッケルーマンガンーアルミニウム複合酸化物（複合酸化物 E 3）を得た。

比表面積は $0.5 \text{ m}^2/\text{g}$ であった。又、全細孔容積は $0.001605 \text{ m}^1/\text{g}$ であった。

該粉末の Cu K α 線によるエックス線回折測定の結果、複合酸化物 A 1 と同様な回折ピークが認められ、空間群 R 3/m に属する層状構造と思われる結晶性の高い単相が合成できていることがわかった。

また、 $2\theta = 18.6$ 度におけるピークに対する $2\theta = 44.1$ 度におけるピークの相対強度比は 0.94 であり、各ピークの半値幅は、それぞれ 0.143° 及び 0.18° であった。

ここで、調製した複合酸化物は Cu K α 線によるエックス線回折分析の結果、複合酸化物 E 1 と同様な結晶性が高い六方晶の単相からなる $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造であり、格子定数 $a = 2.883$ 、格子定数 $c = 14.33$ 、結晶格子体積 $V = 0.1032 \text{ nm}^3$ であることが分かった。また、元素分析の結果、この粉末の組成は $\text{LiMn}_{0.396}\text{Ni}_{0.594}\text{Al}_{0.01}\text{O}_2$ であった。

以上の複合酸化物の組成について、表にまとめて記載する。

表 1

複合酸化物	組成	焼成前 前駆体			焼成後 複合酸化物		
		比表面積 (m ² /g)	D ₅₀ (μm)	コート共沈	比表面積 (m ² /g)	全細孔容積 (ml/g)	D ₅₀ (μm)
A1	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	35.6	11.4	無	0.9	0.003291	9.1
A2	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	35.6	11.4	無	1.2	0.004029	10.5
A3	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	35.6	11.4	無	1.6	0.006015	10.5
A4	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	35.6	11.4	無	3.5	0.01220	10.4
A5	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	100	5.2	—	1.8	0.007	10.2
A6	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	—	—	—	1.8	0.006423	9.5
A7	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	—	—	—	0.8	0.002715	13.2
A8	Li _{1.02} Mn _{0.6} Ni _{0.4} O ₂	39.4	10.6	—	0.9	0.002964	10.4
A9	Li _{1.02} Mn _{0.4} Ni _{0.6} O ₂	28.2	10.5	—	0.3	0.000926	10.5
A10	Li _{1.02} Mn _{0.5} Ni _{0.5} O ₂	35.6	11.4	無	0.4	0.001266	9.1

表 2

複合酸化物	結晶構造						結晶格子体積V (nm ³)	
	空間群	ピーク強度比	半値幅 18.6±1°	半値幅 44.1±1°	格子定数			
					a	c		
A1	R3/m	0.86	0.141	0.141	2.889	14.29	0.1033	
A2	R3/m	0.98	0.188	0.141	2.894	14.33	0.1039	
A3	R3/m	0.72	0.118	0.118	2.889	14.30	0.1034	
A4	R3/m	0.63	0.118	0.176	2.895	14.28	0.1036	
A5	R3/m	0.51	0.212	0.282	2.889	14.30	0.1034	
A6	R3/m	0.60	0.188	0.259	2.891	14.30	0.1035	
A7	R3/m	0.76	0.188	0.259	2.883	14.30	0.1029	
A8	R3/m+C2/m	0.70	—	—	—	—	—	
A9	R3/m	0.88	0.141	0.094	2.885	14.29	0.1030	
A10	R3/m	1.15	0.107	0.090	2.886	14.27	0.1029	

格子定数 a, c、結晶格子体積V (nm³) は、金属リチウムが示す電位に対して 3. 2 ~ 3. 3 V の状態における数値である。

表 3

複合酸化物	組成	焼成前 前駆体			焼成後 複合酸化物		
		比表面積 (m ² /g)	D ₅₀ (μm)	コート 共沈	比表面積 (m ² /g)	全細孔容積 (ml/g)	D ₅₀ (μm)
C1	Li _{1.02} Mn _{5/12} Ni _{5/12} Co _{2/12} O ₂	23.1	9.3	無	0.6	0.002151	9.54
C2	Li _{1.02} Mn _{3/8} Ni _{3/8} Co _{2/8} O ₂	6.6	12.9	無	0.4	0.001562	13.7
C3	Li _{1.02} Mn _{1/3} Ni _{1/3} Co _{1/3} O ₂	12.0	9.8	無	0.6	0.002195	11.3
C4	Li _{1.02} Mn _{5/12} Ni _{5/12} Co _{2/12} O ₂	23.1	9.3	無	0.9	0.003421	9.5
C5	Li _{1.02} Mn _{5/12} Ni _{5/12} Co _{2/12} O ₂	23.1	9.3	無	1.6	0.005863	9.4
C6	Li _{1.02} Mn _{5/12} Ni _{5/12} Co _{2/12} O ₂	23.1	9.3	無	2.0	0.007153	9.6
C7	Li _{1.02} Mn _{5/12} Ni _{5/12} Co _{2/12} O ₂	15.6	11.2	有	0.3	0.001285	12.6
C8	Li _{1.02} Mn _{10/21} Ni _{10/21} Co _{1/12} O ₂	15.6	11.0	有	0.4	0.001625	10.8
C9	Li _{1.02} Mn _{0.45} Ni _{0.45} Co _{0.10} O ₂	26.0	10.5	無	0.6	0.001979	10.6
C10	Li _{1.02} Mn _{0.30} Ni _{0.30} Co _{0.40} O ₂	31.0	10.2	無	0.8	0.002760	10.4
C11	Li _{1.02} Mn _{0.40} Ni _{0.50} Co _{0.10} O ₂	26.1	9.8	無	0.7	0.002149	10.1
C12	Li _{1.01} Mn _{0.25} Ni _{0.35} Co _{0.40} O ₂	27.8	10.0	無	0.6	0.001843	10.2
C13	Li _{1.00} Mn _{0.20} Ni _{0.70} Co _{0.10} O ₂	21.8	9.4	無	0.7	0.002386	9.4
C14	Li _{0.99} Mn _{0.50} Ni _{0.44} Co _{0.06} O ₂	27.4	11.0	無	0.9	0.003066	11.2
C15	Li _{1.01} Mn _{0.20} Ni _{0.20} Co _{0.60} O ₂	31.0	10.1	無	0.4	0.001300	10.2
C16	LiMn _{0.45} Ni _{0.45} Co _{0.10} O ₂	26.0	10.5	無	0.9	0.003235	10.5

表 4

複合酸化物	組成	粒度分布		
		比表面積(m ² /g)	D ₁₀ (μm)	D ₅₀ (μm)
C17	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	0.8	1.3	5
C18	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	0.9	3.4	7
C19	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	1.2	6	10
C20	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	9.0	0.4	0.8
C21	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	7.0	0.4	2
C22	LiMn _{0.33} Ni _{0.33} Co _{0.33} O ₂	0.3	7	12.5

表 5

複合酸化物	結晶構造						
	空間群	ピーク強度比	半値幅 18.6±1°	半値幅 44.1±1°	格子定数		結晶格子体積 V (nm³)
					a	c	
C1	R3/m	0.81	0.118	0.118	2.869	14.31	0.1020
C2	R3/m	0.76	0.059	0.176	2.867	14.30	0.1018
C3	R3/m	0.75	0.118	0.118	2.864	14.25	0.1012
C4	R3/m	0.72	0.176	0.192	2.874	14.30	0.1023
C5	R3/m	0.69	0.180	0.170	2.878	14.27	0.1024
C6	R3/m	0.72	0.182	0.200	2.881	14.26	0.1025
C7	R3/m	0.66	0.059	0.118	2.887	14.28	0.1023
C8	R3/m	0.99	0.118	0.118	2.889	14.33	0.1036
C9	R3/m	0.85	0.172	0.142	2.881	14.30	0.1028
C10	R3/m	0.65	0.165	0.125	2.863	14.22	0.1010
C11	R3/m	0.89	0.190	0.134	2.880	14.32	0.1028
C12	R3/m	0.62	0.154	0.118	2.861	14.20	0.1007
C13	R3/m	0.71	0.178	0.134	2.875	14.27	0.1022
C14	R3/m	0.92	0.155	0.130	2.890	14.31	0.1035
C15	R3/m	0.62	0.142	0.120	2.847	14.17	0.9952

格子定数 a, c、結晶格子体積 V (nm³) は、金属リチウムが示す電位に対して 3.2 ~ 3.3 V の状態における数値である。

表 6

複合酸化物	組成	焼成前 前駆体			焼成後 複合酸化物		
		比表面積 (m²/g)	D ₅₀ (μm)	コート共沈	比表面積 (m²/g)	全細孔容積 (ml/g)	D ₅₀ (μm)
D1	LiMn _{0.495} Ni _{0.495} Mg _{0.01} O ₂	32.3	10.8	無	0.6	0.001945	10.5
D2	LiMn _{0.594} Ni _{0.396} Mg _{0.01} O ₂	35.1	11.4	無	0.7	0.002285	10.9
D3	LiMn _{0.396} Ni _{0.594} Mg _{0.01} O ₂	31	9.9	無	0.6	0.001945	9.7
E1	LiMn _{0.495} Ni _{0.495} Al _{0.01} O ₂	28.8	9.6	無	0.5	0.001605	9.4
E2	LiMn _{0.594} Ni _{0.396} Al _{0.01} O ₂	33	10.4	無	0.6	0.001945	9.9
E3	LiMn _{0.396} Ni _{0.594} Al _{0.01} O ₂	26.9	11	無	0.5	0.001605	10.4

表 7

複合酸化物	結晶構造						
	空間群	ピーグ強度比	半値幅 $18.6 \pm 1^\circ$	半値幅 $44.1 \pm 1^\circ$	格子定数		結晶格子体積 V (nm ³)
					a	c	
D1	R3/m	0.95	0.14	0.144	2.891	14.31	0.1036
D2	R3/m+C2/m	0.7	0.17	0.19	—	—	—
D3	R3/m	0.88	0.14	0.146	2.886	14.3	0.1031
E1	R3/m	1	0.13	0.135	2.89	14.34	0.1037
E2	R3/m+C2/m	0.75	0.16	0.18	—	—	—
E3	R3/m	0.94	0.143	0.18	2.883	14.33	0.1032

格子定数 a, c、結晶格子体積 V (nm³) は、金属リチウムが示す電位に対して 3.2 ~ 3.3 V の状態における数値である。

[電池（正極活物質として、複合酸化物 A1 ~ A10, C1 ~ C8, D1 ~ D3, E1 ~ E3 を使用した電池）の作製]

複合酸化物 A1 ~ A10, C1 ~ C8, D1 ~ D3, E1 ~ E3 の各々を、各電池に使用する正極活物質とした。

正極活物質である粉末、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン (PVdF) を重量比 9.1 : 4.5 : 4.5 で混合し、溶剤として N-メチルピロリドンを加え、混練分散し正極塗布液を調製した。なお、前記ポリフッ化ビニリデンは固形分が溶解分散された溶解液を用い、固形分として重量換算した。前記正極塗布液を厚さ 20 μm のアルミ箔集電体の片面に塗布し、全体の厚さを 105 μm に調整して、正極板を作製した。

正極単体の挙動を確認するために、対極が金属リチウムとされたコイン型電池を作製した。ここで、コイン型電池は、図 7 に示すように、コイン電池電槽 24 の中に正極 21 と負極 22 とがセパレータ 23 を介して収容された後にコイン電池蓋 25 によって蓋をされた構成となっており、コイン電池電槽 24 とコイン電池蓋 25 との間には樹脂パッキン 28 が挿入されている。

より具体的には、前記正極板を、プレス加工した後、直径 16 mm の円形に打ち抜き、26.6 Pa 以下の減圧下、150 °C で 12 時間乾燥し正極 21 を得た。正極 21 は正極集電体 26 がコイン電池電槽 24 を向くようにコイン電池電槽

24の中に収容した。

また、 $200\text{ }\mu\text{m}$ 厚さの金属リチウムを直径 16 mm の円形に打ち抜き、金属リチウムの負極22を得た。負極22は負極集電体27を挟み込むようにしてコイン電池蓋25に圧着させて用いた。

非水電解質は、エチレンカーボネートとジエチルカーボネートとの体積比3:7の混合溶剤にLiPF₆を1モル/リットル溶解した非水電解質を用いた。セパレータ23は、ポリプロピレン製微多孔膜を用いた。

上記正極21、負極22、セパレータ23及び電解液を用い、直径 20 mm 、厚さ 1.6 mm のコイン型電池(I型)を作製した。

この対極リチウムのコイン電池を用い、 25°C において、0.11ItA(10時間率)、4.3V、15時間の定電流定電圧充電を行い、0.11ItA、終止電圧3Vの定電流放電を5サイクル行った。その時の5サイクル目放電容量を下表に記載した。また、6サイクル目に 25°C において0.11ItA、4.3V、15時間の定電流定電圧充電を行い、 -20°C において0.2ItA(5時間率)、終止電圧3Vの定電流放電を行い、 -20°C 、0.2ItA放電容量として下表に記載した。5サイクル目放電容量に対する -20°C 、0.2ItA放電容量の比を放電効率とし、この値により高率放電性能(低温高率放電性能)を評価した。

次に、充放電サイクル性能を測定するための電池として、負極板を以下のようにした以外は、コイン型電池(I型)と同様にしてコイン型電池(II型)を作製した。

人造黒鉛(粒径 $10\text{ }\mu\text{m}$)を負極材料として用い、結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を前記負極材料に対して10重量%加え、溶剤としてN-メチルピロリドンを加え、混練分散し、負極塗布液を調製した。なお、前記ポリフッ化ビニリデンは固形分が溶解分散された溶解液を用い、固形分として重量換算した。前記負極塗布液を厚さ $10\text{ }\mu\text{m}$ の銅箔集電体の片面に塗布し、全体の厚さを $8.5\text{ }\mu\text{m}$ に調整して、負極板を作製した。

この電池を用い、 25°C において、0.5ItA(2時間率)、4.2V、3時

間の定電流定電圧充電を行い、0.5 I_tA、終止電圧3Vの定電流放電を行った。放電容量5サイクル目の放電容量の80%に達したときのサイクル数を充放電サイクル性能として記載した。

[電池（正極活物質として、複合酸化物C9～C15を使用した電池）の作製]

(正極の作製)

複合酸化物C9～C15の各々を、各電池に使用する正極活物質とした。正極活物質と導電剤であるアセチレンブラックと結着剤であるポリフッ化ビニリデン（PVdF）とを重量比85：10：5の割合で混合し、N-メチル-2-ピロリドン（NMP）を加えて十分混練し、正極ペーストを得た。前記正極ペーストを厚さ20μmのアルミニウム箔集電体の片面に塗布し、プレス加工し、1cm²の円盤状に裁断した。

(負極の作製)

負極材料である人造黒鉛（平均粒径6μm、エックス線回折分析による面間隔（d₀₀₂）0.337nm、c軸方向の結晶の大きさ（Lc）55nm）と結着剤であるポリフッ化ビニリデン（PVdF）とを重量比95：5の割合で混合し、N-メチル-2-ピロリドン（NMP）を加えて十分混練し、負極ペーストを得た。次に、前記負極ペーストを厚さ15μmの銅箔集電体の片面に塗布後、プレス加工し、1cm²の円盤状に裁断した。

(非水電解質の調製)

エチレンカーボネート及びジエチルカーボネートを体積比1：1の割合で混合した混合溶媒に、含フッ素系電解質塩であるLiPF₆を1mol/lの濃度で溶解させ、非水電解質を作成した。非水電解質中の水分量は20ppm未満とした。

(コイン型電池の作製)

上述した部材を用いて、コイン型電池（III型）を、露点が-50°C以下の乾

燥霧囲気下において、コイン型電池（I型）と同様にして作製した。

（充放電サイクル性能試験）

コイン型電池（III型）をそれぞれ2個作製し、初期充放電を5サイクル行った。このときの充電条件は、電流0.1 I_{tA}（10時間率）、4.2Vの定電流定電圧充電とし、放電条件は、電流0.1 I_{tA}（10時間率）、終止電圧を3.0Vの定電流放電とした。引き続き、充放電サイクル試験として、充電を電流0.5 I_{tA}、4.2V、3時間の定電流定電圧充電、放電を電流0.5 I_{tA}、終止電圧3.0Vの定電流放電のサイクルを行った。充電後及び放電後には、それぞれ30分間の休止時間を設けた。

充放電サイクル性能試験において、放電容量が充放電サイクル性能試験を開始した初期の放電容量に対して80%にまで低下したときのサイクル数（2個の電池についての平均値）を充放電サイクル性能とした。

（高率放電性能試験）

コイン型電池（I型）（対極リチウムのコイン電池）を作製し、上記と同様に、放電効率を算出し、この値により、高率放電性能の一つである低温高率放電性能を評価した。

以上のように作製した電池と電池性能との関係をまとめて表 8～10 に示す。

表 8

電池	正極活物質	電池性能			
		5 サイクル目 放電容量 (mAh/g)	-20°C, 0.2ItA 放電容量 (mAh/g)	サイクル 性能	放電効率 (%)
実施例 1-1	複合酸化物 A1	146	48	500	32.9
実施例 1-2	複合酸化物 A2	148	52	480	35.1
実施例 1-3	複合酸化物 A3	149	53	470	35.6
実施例 1-4	複合酸化物 A4	149	45	200	30.2
実施例 1-5	複合酸化物 A5	152	62	300	40.8
実施例 1-6	複合酸化物 A6	120	20	250	16.7
実施例 1-7	複合酸化物 A7	140	30	400	21.4
比較例 1-1	複合酸化物 A8	100	10	95	10.0
比較例 1-2	複合酸化物 A9	150	47	300	31.3
実施例 1-8	複合酸化物 A10	125	38	450	30.4

放電効率 (%) : 「-20°C, 0.2ItA 放電容量」 / 「5 サイクル目放電容量」 × 100

表 9

電池	正極活物質	電池性能			
		5サイクル目 放電容量 (mAh/g)	-20°C, 0.2ItA 放電容量 (mAh/g)	サイクル 性能	放電効率 (%)
実施例 2-1	複合酸化物 C1	160	99	550	61.9
実施例 2-2	複合酸化物 C2	153	87	540	56.9
実施例 2-3	複合酸化物 C3	160	107	550	66.9
実施例 2-4	複合酸化物 C4	160	95	540	59.4
実施例 2-5	複合酸化物 C5	160	90	530	56.3
実施例 2-6	複合酸化物 C6	160	104	400	65.0
実施例 2-7	複合酸化物 C7	140	99	550	70.7
実施例 2-8	複合酸化物 C8	128	84	560	65.6
実施例 2-9	複合酸化物 C9	160	94	610	58.8
実施例 2-10	複合酸化物 C10	155	115	700	74.2
実施例 2-11	複合酸化物 C11	162	94	590	58.0
実施例 2-12	複合酸化物 C12	155	110	670	71.0
比較例 2-1	複合酸化物 C13	166	100	460	60.2
実施例 2-13	複合酸化物 C14	160	60	400	37.5
実施例 2-14	複合酸化物 C15	158	120	560	75.9

放電効率 (%) : 「-20°C, 0.2ItA 放電容量」 / 「5サイクル目放電容量」 × 100

表 10

電池	正極活物質	電池性能			
		5サイクル目 放電容量 (mAh/g)	-20°C, 0.2ItA 放電容量 (mAh/g)	サイクル 性能	放電効率 (%)
実施例 3-1	複合酸化物 D1	145	45	510	31.0
比較例 3-1	複合酸化物 D2	130	40	500	30.8
比較例 3-2	複合酸化物 D3	150	43	450	28.7
実施例 4-1	複合酸化物 E1	140	43	500	30.7
比較例 4-1	複合酸化物 E2	110	35	490	31.8
比較例 4-2	複合酸化物 E3	150	40	430	26.7

放電効率 (%) : 「-20°C, 0.2ItA 放電容量」 / 「5サイクル目放電容量」 × 100

また、以下、上記表に記載のデータに基づいて作製されたグラフを用いて、実施例と比較例とを比較する。グラフ中、“E 1 - 1”とは“実施例 1 - 1”的ことを意味し、他の番号においても同様とする。グラフ中、放電容量とは、“5サイクル目放電容量”を意味する。

ル目放電容量”に相当する。

(共沈工程時の pH 依存性)

リチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物の製造において、pHを変えて、複合共沈物（複合酸化物前駆体）の作製を行ったところ、pHを10～13の範囲内とすることにより、好ましい物性を有する複合酸化物を得ることができることが分かった。すなわち、pHが10を下回る場合には、金属イオンとアンモニウムイオンとの錯体形成が不完全となってしまい、酸-塩基反応が優先的に起こる結果、全細孔容積が大きく、低密度の複合酸化物となる。一方、pHが13を上回る場合には、金属-アンミン錯塩の形成が安定となって、共沈反応速度が抑制されるためか、全細孔容積の小さい、より高密度な複合酸化物が得られる。

全細孔容積は、異種元素の一定量添加、焼成温度の向上、焼成時間の長期化によって、内部細孔容積を縮小することが可能ではあるが、高い焼成温度、長い焼成時間は焼成時の生産性を低下させるため好ましくない。異種元素の添加によつても、一定の温度と一定の時間をかけて、ニッケルとマンガンと異種元素の固溶置換（特にニッケルとマンガンとの固溶置換）を均一に行う必要があり、焼成前粉体を、ニッケルとマンガンとの固溶置換がより均一に行われた緻密な原料とすることは、焼成時間を短く出来、生産性を上げられることから、非常に重要である。

pHが上記範囲内とされた共沈工程を経由して製造されたリチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物は、適度な全細孔容積を有するとともに、複合酸化物を構成する二次粒子が球状であるので、従来の方法に準じて、異種元素の一定量添加、焼成温度の向上、焼成時間の長期化などがなされたリチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物と比較して、内部細孔容積が比較的高いにもかかわらず、高密度なりチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物である。

(比表面積と全細孔容積との関係)

従来法によるリチウム-マンガン-ニッケル複合酸化物と本発明に係る製造方法に規定の共沈法による高密度活物質（リチウム-マンガン-ニッケル複合酸化

物) の全細孔容積と比表面積を窒素吸着等温線の脱離側より算出した。

その結果、共沈工程時の水溶液の pH や攪拌速度、焼成時間や焼成温度、及び異種元素の添加によって、得られる複合酸化物の全細孔容積と比表面積はともに変化した。

(焼成条件に対する全細孔容積と比表面積の関係)

焼成温度が 850°C とされた複合酸化物 A4 は、比表面積が約 3.5 m²/g となった。ここで、全細孔容積は 0.122 ml/g であり、粒子容積 (0.220 ml/g) の 5.5% であった。

焼成温度が 1030°C とされた複合酸化物 A1 は、比表面積が約 0.89 m²/g となつたが、その全細孔容積は 0.0033 ml/g であり、粒子容積 (0.220 ml/g) の 1.5% にまで低減することができた。

(焼成温度に対する比表面積と充放電サイクル性能の関係)

$\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ 作製時の焼成温度に対する比表面積と充放電サイクル性能の関係グラフ (図 8 参照) に示すように、焼成温度を高くすると、前記したように、全細孔容積が低下して高密度な $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ が得られ、優れた充放電サイクル性能を得ることができたが、焼成温度を低くすると、850°C ~ 950°C の間で、突如として充放電サイクル性能の低下が起こった。

これは、焼成温度が低いことによって、固相反応が進行せず、Li の拡散経路が阻害されたことに加えて、結晶粒子間の粒界や微細な割れなどの存在により、充電時に Li 引き抜きに起因する粒子の歪みが大きくなり、正極活物質が割れるなどして、性能低下したものと考えられる。このことから、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ 組成に於いては、900°C 以上の焼成が好ましいことが判った。

(全細孔容積 (比表面積) に対する放電容量と充放電サイクル性能の関係)

$\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の全細孔容積 (比表面積) に対する放電容量とサイクル性能の関係グラフ (図 9 参照) に示すように、全細孔容積が 0.002 ml/g 以下において、放電容量が低下する傾向となつた。

また、図9に示すように、全細孔容積が 0.006 ml/g を越えると、サイクル性能が低下する傾向となった。これは、充放電に於ける歪み、特に充電時の収縮歪みによる電極崩壊や、電解液の酸化分解による容量低下などが考えられる。

以上により、複合酸化物の全細孔容積は、特に $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ については、全細孔容積が 0.002 ml/g から 0.006 ml/g の範囲が、高い放電容量と優れた充放電サイクル性能とを両立できるので、好ましいことが分かった。

(Mn-Ni系酸化物へのCo元素の固溶置換効果)

共沈製法により作成されるとともに、MnとNiが等モル量で、同じ焼成条件(1000°C , 15時間)である実施例1-1、2-1~2-3、2-9~2-10の比較からわかるように、Co量と高率放電性能には、若干の誤差は認められるものの、比例関係となることが分かった。

この現象は、MnとNiの一部がCoで固溶置換された複合酸化物は、複合酸化物を構成する結晶内のLiイオンの移動自由度が向上したことに起因すると考えられるが、Coで固溶置換された複合酸化物の充電前における格子結晶サイズの大きさは、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ より小さいので、格子結晶サイズの観点からは、Liイオンの移動自由度は低下しているとも考えられる。

しかしながら、Coの固溶置換によって、結果として、Liイオンの移動自由度が増加したのは、充電時において $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ のLiイオンが引き抜かれる反応の自由度が、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の酸素電子状態に影響するため、層状構造の構成体である $-\text{Mn}-\text{O}-\text{Ni}-\text{O}-$ のMn、NiをCoで固溶置換することによって、Oの電子状態が変化し、Liイオンの移動自由度を向上させることが出来たのではないかと考えられる。

また、前記したように、 LiCoO_2 は、充電時にLiイオンが引き抜かれる際に結晶格子サイズが膨張する材料であるが、このような特性を付与しうるCoによりMn、Niを一定量置換することで、 $\text{LiMn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{Co}_{x+y}\text{O}_2$ の収縮が

緩和されたか、収縮が起こっても歪みが小さくなかったかのいずれかが起こり、これによって、充放電サイクル性能をより優れたものとするとともに、比表面積と細孔容積が大きくなあっても、充放電サイクル性能をより高次元で維持できたものと考えられる。

実施例 3-1 にあるように、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ に対して、 Mg を 1 % 固溶置換したところ、未置換体と同様な層状構造を維持し、高密度な粒子が得られた。 Mg の固溶置換によって、充放電サイクル性能は増加する傾向を示した。また、比較例 3-1 にあるように、 Mn 量が Ni 量を大きく上回る場合には、空間群 $C\bar{2}/m$ 構造を有する Li_2MnO_3 と思われる不純物の生成によって、放電容量はさらに低下した。また、比較例 3-2 にあるように、 Ni 量が Mn 量を上回る場合においては、初期の放電容量は未固溶置換体と比較して高くなるものの、充放電サイクル性能は逆に低下した。

また、実施例 4-1 にあるように $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ に対して、 Al を 1 % 固溶置換した場合においても実施例 3-1 と同様な傾向を示した。

これらの元素置換の効果としては、置換元素が結晶化を促進することによって、充放電に伴う結晶構造の変化を抑制しているものと考えることができる。

(エックス線回折ピークの相対強度比に対する放電容量と充放電サイクル性能の関係)

図 10 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比と放電容量の関係グラフである。

図 10 に示すように、相対強度が 1.05 を越えると、放電容量が大きく低下した。

これは、粉末エックス線回折図を用いたリーベルト解析によれば、前記相対強度比は各構成元素の占有しているサイト間の元素置換と関連づけることができる。焼成温度が高い、焼成時間が長いなどによって、たとえば、ニッケル、マンガン、もしくはコバルト元素がリチウムとサイト交換を起こすことで、前記相対強度比が増加する傾向を示す。

以上より、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比の値が大きい $\text{LiMn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ は、比表面積と全細孔容積が小さく高密度となるが、放電容量が低下するため、前記相対強度比は 1.05 以下であるのが望ましい。

図 1 1 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比と充放電サイクル性能の関係グラフである。

図 1 1 に示すように、相対強度比が 0.65 をより小さくなると、充放電サイクル性能が大きく低下した。

これは、固相反応が十分に進行しておらず、結晶構造が形成されていないために、 Li の拡散が円滑に行われていないことに対応していると考えられる。

一方、従来の中和法あるいは粉体混合法で作製した $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ は、放電容量と充放電サイクル性能と共に劣る結果となっているが、これは、前者の中和法の場合には、 Li_2MnO_3 などの $R\ 3/m$ とは異なる不純物の存在によるためで、これは、複合酸化物前駆体中の Mn 価数が制御されなかつたことに起因していると考えられる。また、後者の粉体混合の場合には、焼成時に固相反応が十分に進行しないために、結晶構造の発達が不十分であることに起因している。

以上より、均一な混合状態をなされている材料として、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比は、0.65 以上が望ましい。

($2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における半値幅に対する放電容量と充放電サイクル性能の関係)

図 1 2 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における半値幅と放電容量の関係グラフである。 18.6° に於ける半値幅は、0.050 以上 0.200 以下の範囲において、放電容量と相関がないものと考えられる。

図 1 3 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.1 \pm 1^\circ$ における半値幅と充放電サイクル性能の関係グラフで

ある。実施例の電池においては、 $2\theta : 18.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅は、充放電サイクル性能と相関がないものと考えられる。

しかしながら、従来の中和法と粉体混合法に基づいて作製された $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ は、 $2\theta : 18.1 \pm 1^\circ$ における半値幅が 0.200 付近となり、充放電サイクル性能は、低下する傾向が見られた。

これは、従来の中和法と粉体混合法で混合焼成した $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ は、 Ni と Mn の均一の混合度合いが不十分であり、半値幅が広くなつたため有ると考えられる。部分的に組成比のずれた Mn 材料の多いものや、 Ni の多いものがあるため、 LiMnO_2 由來の低充放電サイクル性能と LiNiO_2 由來の充電時の熱安定性の低さが発現したものと考えられる。

($2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における半値幅に対する放電容量と充放電サイクル性能の関係)

図 14 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における半値幅と放電容量の関係を示す。

$\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ 組成の実施例の電池において、放電容量は、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅が 0.100 付近で、低下の傾向を示した。

図 15 は、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ の $\text{CuK}\alpha$ 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における半値幅と充放電サイクル性能の関係を示す。

$\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ 組成の実施例の電池において、充放電サイクル性能は、 $44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅が 0.170° 付近で、低下の傾向を示した。尚、従来の中和法と粉体混合法に基づいて作製された電池は、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於いて、半値幅が 0.250 を越えており、結晶の均一性が不十分であるためか、充放電サイクル性能は、低下する傾向が見られた。

以上より、 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ に於ける半値幅が 0.100° 以上 0.20° 以下である場合、優れた充放電サイクル性能と高い放電容量とを維持することが判った。

(充電量に対する格子間距離と結晶格子体積との関係)

図16に示すように、異種元素Mで固溶置換した $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ で表される複合酸化物、特に、MをCoとした $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{Co}_{x+y}\text{O}_2$ （実施例2-1の電池の正極活物質としての複合酸化物C1）は、充電前のa軸、c軸の格子間距離が共に、 $\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2$ （実施例1-1の電池の正極活物質としての複合酸化物A1）と比較して、わずかに縮小しており、結晶格子体積は低下していることが確認された。また、充電状態におけるc軸の格子間距離においては、複合酸化物C1が複合酸化物A1を若干上回るもの、充電状態におけるa軸の格子間距離においては、充電前の縮小差がほぼ維持されており、図17に示すように、異種元素Mで固溶置換した場合の結晶格子体積（複合酸化物C1）は、異種元素Mで固溶置換していない場合の結晶格子体積（複合酸化物A1）と比較して小さいことが確認された。

このため、異種元素Mによって全細孔容積が少なくとも放電容量が確保しやすい原因として、結晶格子体積が増加してLiイオンの動きの自由度が増したのではなく、異種元素Mが結合する酸素の電子状態に影響を与え、Liイオンの動き自由度が増したものと考えられる。

また、コート共沈法による高密度リチウムニッケルーマンガンーコバルト複合酸化物は焼成によってほぼ単一層の複合酸化物になっているものの、共沈体に比較して、若干、充放電サイクル性能に優れていることから、Coの添加効果は表面場での収縮ひずみを低下させる効果があったものと思われる。

以上の実施例の結果より、置換量を10%以上とした $\text{LiMn}_{5/12}\text{Ni}_{5/12}\text{Co}_{2/12}\text{O}_2$ よりCoが多い $\text{LiMn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ を正極活物質として使用すれば、従来のリチウムイオン電池との互換性に優れた4.3V～3.0Vという作動電位が得られること、及び、160mAh/gという高い放電容量が得られることを確認した。

尚、正極活物質としてLiを多くした組成式 $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ で表される複合酸化物を使用した場合についても、同様な評価を行った結果、aが1.1を超えると初期放電容量が低下する傾向が得られた。これは、未反応のリチウムが Li_2CO_3 となって電池の抵抗を増加させたものと考えられる。a < 1.3においては、初期放電容量および充放電サイクル性能、共に、実施例と同様な

性能が得られ、電池性能が低下する傾向は見られなかった。Liをリッチにした場合、高温での焼成時に結晶の成長がしやすくなる傾向が得られており、焼成時間が短縮できるといった効果も確認できている。したがって、Liをリッチにした場合、Liイオン移動をしやすくする効果に加え、焼成時の結晶化を助ける効果があるものと考えられる。

(格子定数とCo置換)

実施例2-9及び2-10の電池と実施例1-2の電池との比較などから分かるように、Ni, Mnの組成比が同じで有れば、Co置換量の多いリチウム複合酸化物ほど、格子定数a、格子定数cが小さくなり、結晶格子体積は、LiCoO₂のそれに近づいていく。このことは、Li-Ni-Mn酸化物とLiCoO₂とが固溶関係にあることを示唆している。

(充放電サイクル性能と格子定数)

結晶単位格子の格子定数および体積が上記した好適な範囲内とされた実施例2-9～実施例2-12などの電池は、上記した好適な範囲外とされた実施例2-13の電池と比較して、サイクル寿命が高いことが確認された。

また、充放電サイクル性能は、組成中のCo置換量が多く、格子定数が少なくなるにつれて、改善される方向に向かっている。

Li-Ni-Mn複合酸化物は、充電状態において格子定数aは縮み、格子定数cが広がるため、結晶格子が歪んだ構造となるが、この時、格子定数aの縮みが大きいため、結果として、結晶単位格子の体積は減少する。

一方、Li-Ni-Mn複合酸化物と同じ層状構造を持つLiCoO₂の充電末状態は、格子定数cが酸素層間の静電斥力のため広がるもの、格子定数aはほとんど変化しないため、結晶格子の歪みは小さく、結果として、結晶単位格子の体積は、格子定数cの影響で増える。

従って、実施例のLi-Ni-Mn-Co複合酸化物は、Coの存在により、充電状態における格子定数aの減少が抑えられることにより結晶格子の歪みが小さく、充放電の繰り返しによる劣化が抑えられているものと考えられる。

(充放電サイクル性能とN i /Mn比)

Ni/Mn比が1/1からNi側にずれている実施例2-1-1及び2-1-2の電池は、Niの増加に伴いLiNiO₂由来の充電時の熱的不安定性が増すもの、その不安定性を中和できる量のCoが存在するために良好な充放電サイクル性能を維持している。

しかしながら、比較例2-1の電池のようにNiが過剰に存在する場合は、特性的にはLiNiO₂とほぼ同等であり、Co置換による改善効果はほとんど皆無であるからだと考えられ、初期放電容量は高いものの充放電サイクル性能は悪くなつた。

また、Mnが過剰に存在する場合には六方晶系単独で存在することが不可能となり、Li₂MnO₃を始めとするLi-Mn酸化物との共晶領域となる。これらの化合物群は、ほとんどが4Vで電気化学的に不活性であり、放電容量と充放電サイクル性能の劣化に関与している。

上記実施例においては、正極活物質である複合酸化物としてLi_{1.02}[Mn_{0.5}Ni_{0.5}O₂]、Li[Mn_{0.495}Ni_{0.495}Al_{0.01}O₂]、Li[Mn_{0.495}Ni_{0.495}Mg_{0.01}O₂]、Li_{1.02}[Mn_{5/12}Ni_{5/12}Co_{2/12}O₂]などを用いることを記載したが、他の元素を用いた場合についても同様な効果が得られる事が確認された。

実施例では、負極材料として人造黒鉛を用いた非水電解質二次電池について実施例を挙げたが、同様の効果が他の負極材料を用いた場合についても確認された。

[電池（正極活物質として、複合酸化物C17～C22を使用した電池）の作製]

複合酸化物C17～C22の各々を、各電池に使用する正極活物質とした。正極活物質である粉末、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を、重量比85:10:5の割合で混合し、N-メチル-2-ピロリドン(NMP)を加えて十分混練し、正極ペーストを得た。前

記正極ペーストを厚さ $20\text{ }\mu\text{m}$ のアルミニウム箔集電体上の方の面に塗布し、約 25°C の常温中で自然乾燥後、減圧下 130°C で12時間乾燥した後、プレス加工し、 1 cm^2 の円盤状に裁断し、正極とした。

負極材料である人造黒鉛（平均粒径 $6\text{ }\mu\text{m}$ 、エックス線回折法による面間隔（ d_{002} ） 0.337 nm 、c軸方向の結晶子の大きさ（Lc） 55 nm ）及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比95：5の割合で混合し、N—メチル—2—ピロリドン（NMP）を加えて十分混練し、負極ペーストを得た。次に、前記負極ペーストを厚さ $15\text{ }\mu\text{m}$ の銅箔集電体上の方の面に塗布し、約 25°C の常温中で自然乾燥後、減圧下 130°C で12時間乾燥した後、プレス加工し、 1 cm^2 の円盤状に裁断し、負極とした。

エチレンカーボネート及びジエチルカーボネートを体積比1：1の割合で混合した混合溶媒に、含フッ素系電解質塩であるLiPF₆を 1 mol/l の濃度で溶解させ、非水電解質を作成した。前記電解質中の水分量は 20 ppm 未満とした。

上述した部材を用いてコイン型電池を露点が -50°C 以下の乾燥雰囲気下において作製した。正極は正極集電体の付いた正極缶に圧着して用いた。負極は負極集電体の付いた負極缶に圧着して用いた。上記正極、負極、電解質及びセパレータを用いて直径 20 mm 、厚さ 1.6 mm のコイン型電池（IV型）を作製した。

（サイクル試験）

前記コイン型電池（IV型）をそれぞれ多数個作製し、初期充放電を10サイクル行った。このときの充電条件は、電流 0.1 ItA （10時間率）、 4.2 V 、15時間の定電流定電圧充電とし、放電条件は、電流 0.1 ItA （10時間率）、終止電圧を 3.0 V の定電流放電とした。

続いて、サイクル試験を行った。該サイクル試験の充電条件は、 1.0 ItA （1時間率）、 4.2 V 、15時間の定電流定電圧充電制御方式とし、放電条件は、電流 1.0 ItA （1時間率）、終止電圧を 3.0 V の定電流放電制御方式とした。

以上のように作製した電池と電池性能との関係をまとめて表11に示す。

表11

電池	正極活物質	電池性能		
		初回 放電容量 (mAh/g)	50サイクル目 放電容量 (mAh/g)	容量維持率 (%)
実施例5-1	複合酸化物C17	160	160	100
実施例5-2	複合酸化物C18	160	155	96.9
実施例5-3	複合酸化物C19	155	150	96.8
実施例5-4	複合酸化物C20	162	130	80.2
実施例5-5	複合酸化物C21	161	133	82.6
実施例5-6	複合酸化物C22	155	140	90.3

容量維持率：「50サイクル目放電容量」／「初回放電容量」

表11の結果から明らかなように、粒度分布の50%粒子径が0.8μmより大きく10μm以下であり、且つ、10%粒子径が0.4μmより大きく7μm以下である複合酸化物を正極活物質に用いた実施例5-1～5-3の電池は、実施例5-4～5-6の電池と比較して、高い放電容量を有し（50サイクル目放電容量を参照）、充放電サイクル性能（容量維持率を参照）に優れるものとなった。

（実施例6-1）

（正極の作製）

正極活物質を複合酸化物C16とし、以下のようにして図19に示す角形非水電解質電池を作製した。

複合酸化物C16、導電剤としてのアセチレンブラック及び結着剤としてのポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比85:10:5の割合で混合し、溶剤としてN-メチルピロリドンを加え、混練分散し正極塗布液を調製した。なお、前記ポリフッ化ビニリデンは固形分が溶解分散された溶解液を用い、固形分として重量換算した。前記正極塗布液を厚さ20μmのアルミ箔集電体の両面に塗布し、全体の厚さを230μmに調整し、正極シートを作製した。前記正極シートを幅61mm、高さ107mmの形状に裁断して、シートの末端に厚さ20μm

、幅10mmのアルミニウムリード板を取り付け、正極板7とした。

ここで、該正極活物質 $L_{i_{1-x}}Mn_{0.45}Ni_{0.45}Co_{0.1}O_2$ のx値を種々変化させ、エックス線回折測定を行った。これより得られたa軸およびc軸の結晶子の大きさから算出した結晶格子体積変動を図20に示す。x値が-0.6のときの結晶格子体積は、x値が0のときの結晶格子体積に対して約2.8%収縮している。

(負極の作製)

エックス線回折測定による格子面(002)の面間隔 d_{002} 値が0.335nm、a軸方向の結晶粒子径の大きさ L_a が約80~100nm、c軸方向の結晶粒子径の大きさが L_c 約60~100nmであり、真比重が2.24g/cc、比表面積が1.7m²/gである炭素材料(グラファイト)を負極材料として用いた。負極材料としての前記炭素材料および結着剤としてのポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比90:10の割合で混合し、溶剤としてN-メチルピロリドンを加え、混練分散し、負極塗布液を調製した。なお、前記ポリフッ化ビニリデンは固形分が溶解分散された溶解液を用い、固形分として重量換算した。前記負極塗布液を厚さ10μmの銅箔集電体の両面に塗布し、全体の厚さを180μmに調整し、負極シートを作製した。前記負極シートを幅65mm、高さ111mmの形状に裁断して、シートの末端に厚さ10μm、幅10mmの銅リード板を取り付け、負極板9とした。

ここで、該負極材料 $L_{i_y}C_6$ のy値を種々変化させ、エックス線回折測定を行った。これより得られたa軸およびc軸の結晶子の大きさから算出した結晶格子体積変動を図21に示す。y値が0.6のときの結晶格子体積は、y値が0のときの結晶格子体積に比べて約5%膨張している。

(電池の作製)

前記正極板7及び負極板9を150℃で12時間減圧乾燥した。次に、セパレータ8として、幅65mm、高さ111mmの袋形状に裁断したポリエチレン製微多孔膜の袋に前記正極板7を挿入し、セパレータ8付き正極板7および負極板9を交互に積層し、40枚のセパレータ8付き正極板7及び41枚の負極板9か

らなる極群を得た。

前記極群をポリエチレン樹脂からなる絶縁フィルムに包み込み、アルミニウム製の角形電槽10に収納し、安全弁1を有するアルミニウム製の蓋2に取り付けられた正極端子5及び負極端子4に、正極板7及び負極板9のリード板をそれぞれボルトによって接続した。なお、端子5、4はポリプロピレン樹脂からなるガスケット6を用いて前記蓋2との間を絶縁してある。

前記蓋2と電槽10とをレーザー溶接部3においてレーザー溶接し、前記電槽10の中に、エチレンカーボネートとジエチルカーボネートとの体積比1:1の混合溶剤にLiPF₆を1mol/1溶解した電解液を85g注入し、封口した後、25°Cにおいて、1.5A、4.2V、15時間の定電流定電圧充電を行い、1.5A、終止電圧3Vの定電流放電を行った。このようにして、横70mm、高さ130mm(端子込み高さ136mm)、幅22mmの角形リチウム電池を得た。この電池を実施例6-1の電池とした。

(実施例6-2)

エックス線回折測定による格子面(002)の面間隔d₀₀₂値が0.337nm、a軸方向の結晶粒子径の大きさL_aが約40~60nm、c軸方向の結晶粒子径の大きさL_cが約40~70nm、真比重が2.2g/cc、比表面積が1.5m²/gである炭素材料を負極材料として使用した以外は(実施例6-1)と同様にして作製した電池を実施例6-2の電池とした。

ここで、該負極材料Li_iC₆のy値を種々変化させ、エックス線回折測定を行い、得られたa軸およびc軸の結晶子の大きさから算出した結晶格子体積変動を図22に示す。y値が0.6のときの結晶格子体積は、y値が0のときの結晶格子体積に比べて約6%膨張している。

(実施例6-3)

エックス線回折測定による格子面(002)の面間隔d₀₀₂値が0.375nm、a軸方向の結晶粒子径の大きさL_aが100nm以上、c軸方向の結晶粒子径の大きさL_cが5~20nm、真比重が1.80g/cc、比表面積が3.0m²

/g である炭素材料を負極材料として使用した以外は（実施例 6-1）と同様にして作製した電池を実施例 6-3 の電池とした。

ここで、該負極材料 Li_{1-y}C₆のy値を種々変化させ、エックス線回折測定を行い、得られたa軸およびc軸の結晶子の大きさから算出した結晶格子体積変動を図23に示す。y値が0.6のときの結晶格子体積は、y値が0のときの結晶格子体積に比べて約2%膨張している。

（比較例 6-1）

正極活物質にLiCoO₂を使用した以外は、（実施例 6-1）の電池と同様に作製した電池を比較例 6-1 の電池とした。

ここで、該正極活物質Li_{1-x}CoO₂のx値を種々変化させ、エックス線回折測定を行った。これより得られたa軸およびc軸の結晶子の大きさから算出した結晶格子体積変動を図24に示す。x値が0.6のときの結晶格子体積は、x値が0のときの結晶格子体積に対して約2.3%膨張している。

なお、上記した正極活物質及び負極材料に対する結晶格子体積（V）の計算は、結晶構造の面を表すa軸、b軸、c軸および軸間の角度α、β、γを用い、a = b、α = β = 90°、γ = 120°とし、次の計算式により算出した。

$$V=abc(1-\cos^2\alpha-\cos^2\beta-\cos^2\gamma+2\cos\alpha\cos\beta\cos\gamma)^{1/2}$$

（電池性能評価）

実施例 6-1～6-3 及び比較例 6-1 の電池を用いて充放電サイクル試験を行った。試験条件は、室温状態下において、7.5 A、3時間、4.2 Vの定電流定電圧充電および7.5 A、終止電圧3.0 Vの定電流放電とし、充電後および放電後にはそれぞれ1時間の休止時間を設けた。

サイクル試験の結果を図25に示す。実施例 6-1 の電池では、約600サイクル経過時点まで初期容量に対して80%程度の容量維持を示した。また、初期容量に対して80%の容量を維持するサイクル数は、実施例 6-2 の電池では約350サイクルまで、実施例 6-3 の電池では約200サイクルまで、比較例 6-1 の電

池では約300サイクルまでとなった。

これは、実施例6-1の電池のように、充放電に伴う正負極の結晶格子体積変動の割合が上記好適な範囲内にある場合、充放電を繰り返しても極群に対して一定の均圧状態が保たれており、集電体と活物質の接着強度が常に強い状態であるため放電容量の低下が極めて少なくなったものと考えられる。一方、実施例6-2, 6-3及び比較例6-1の電池においては充放電に伴う活物質の膨張収縮による体積変動に対して追従することができず、集電体と活物質の結着性が低下し、電子伝導の低下を招いた事による容量低下が考えられる。

また、本サイクル試験においては電池に対しては外部からの圧力（緊圧）をかけることなく試験を行っており、実施例6-1の電池ではサイクル試験前と600サイクル経過後の電槽厚さの差が1mm以下であるのに対して、実施例6-2の電池では400サイクル経過時点では電槽厚さが約3mm膨れていた。また、比較例6-1の電池においては300サイクル経過時点で実施例6-2の電池と同様に約3mm膨れていた。

前記サイクル試験に際して、周波数1kHzの交流測定法により、実施例6-1～6-3及び比較例6-1の電池の内部抵抗を一定のサイクル毎に測定した。すべての測定は放電末状態で行った。結果を図26に示す。

図26より、400サイクル経過時点での内部抵抗増加は、実施例6-1の電池においては、試験前に比べて約0.04mΩであるのに対して、実施例6-2, 6-3, 比較例6-1の電池においては、試験前に比べて約0.07mΩであった。この結果からも、充放電の繰り返しによる集電体と活物質との密着強度の変化がサイクル性能に影響を与えていることが考えられる。

尚、本実施例では、エックス線回折による格子面(002)の面間隔 d_{002} 値が0.335nm、a軸方向の結晶粒子径の大きさ L_a が約80～100nm、c軸方向の結晶粒子径の大きさ L_c が約60～100nm、真比重が2.24g/cc、比表面積が1.7m²/gである炭素質材料を用いたが、正極活物質との結晶格子体積変動率の関係が前記に記載した範囲内の材料であれば、特に限定されるものではない。

また、前記（電池性能評価）では角型電池について説明したが、上記したような特性はこの構造に限定されるものではなく、円筒型、扁平型、コイン型などの形状の電池においても同様の効果が得られる。

(実施例 7-1)

次のようにして、図27に示す800mA hの非水電解質二次電池を試作した。

リチウムコバルト酸化物（日本化学工業株式会社製 商品名 セルシードC-10）、複合酸化物C9、アセチレンブラック及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比45：45：5：5で混合し、溶剤としてN-メチルピロリドンを加えて混練分散し、塗布液を調製した。なお、PVdFは固体分が溶解分散された液を用い、固体重量換算した。該塗布液を厚さ20μmのアルミ箔集電体の両面に塗布し、トータル厚さ100μmに調整して20mg/cm²の容量を持つ正極シートを作製した。前記正極シートを幅61mm長さ445mmの形状に裁断して、シートの末端の正極を除去し、厚さ100μm幅3mmのアルミニウム製正極端子32を超音波溶接により取り付け正極板とした。

人造黒鉛（粒径6μm）を負極炭素材料として用い、結着剤としてスチレン-ブタジエンゴム2重量%及び増粘剤としてカルボキシメチルセルロースのナトリウム塩1重量%を混合し、精製水を用いて混練し塗布液を得た。該塗布液を厚さ10μmの銅箔集電体の両面に塗布し、トータル厚さ90μmに調整して、12mg/cm²の負極炭素材料を有する負極シートを作製した。前記負極シートを幅63mm長さ460mmの形状に裁断して、シートの末端の負極を除去し、厚さ100μm幅3mmのニッケル負極端子33を抵抗溶接により取り付け負極板とした。

前記正極板及び負極板を150°Cで12時間減圧乾燥を行った。

ポリアクリレートで表面改質し、電解質の保持性を向上したポリプロピレン製の微孔膜をセパレータとし、負極板/セパレータ/正極板の順に積層し、扁平形状に捲回し、極群31を得た。

外装体35として、ポリエチレンテレフタレート(15μm)/アルミニウム

箔（ $50\text{ }\mu\text{m}$ ）／金属接着性ポリプロピレンフィルム（ $50\text{ }\mu\text{m}$ ）からなる金属樹脂複合フィルムを用い、前記正極端子32及び負極端子33の開放端部32A, 33Aが外部露出するように前記極群31を収納し、前記金属樹脂複合フィルムの内面同士が向かい合った融着部36を注液孔となる部分を除いて気密封止した。

エチレンカーボネート、プロピレンカーボネート、ジエチルカーボネート及びビニレンカーボネートを $50:20:30:2$ の体積比で混合した溶媒に $1\text{ mol}/1$ の濃度でLiPF₆を溶解し、電解液とした。前記注液孔から約 3 g の電解液を注液後、真空状態で前記注液孔部分を熱封口し、設計容量 800 mA h の扁平形の非水電解質二次電池30を作製した。 20°C に於いて 80 mA で 4.2 V の定電圧充電を施し、 80 mA で 3 V までの放電を施した。実施例7-1の電池とした。

(実施例7-2)

リチウムコバルト酸化物（日本化学工業株式会社製 商品名 セルシードC-10）、複合酸化物C23、アセチレンブラック及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 $45:45:5:5$ で混合し、以降の工程は（実施例7-1）と同様にして非水電解質二次電池を作製した。これを（実施例7-2）の電池とした。

(比較例7-1)

リチウムコバルト酸化物（日本化学工業株式会社製 商品名 セルシードC-10）、複合酸化物C24、アセチレンブラック及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 $45:45:5:5$ で混合し、以降の工程は（実施例7-1）と同様にして非水電解質二次電池を作製した。これを（比較例7-1）の電池とした。

(実施例7-3)

リチウムコバルト酸化物（日本化学工業株式会社製 商品名 セルシードC-10）、複合酸化物A1、アセチレンブラック及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 $45:45:5:5$ で混合し、以降の工程は（実施例7-1）と同様

にして非水電解質二次電池を作製した。これを（実施例 7-3）の電池とした。

（実施例 7-4）

複合酸化物 C 9 に溶剤として N-メチルピロリドンを加えて混練分散し、塗布液を調製し、以降の工程は（実施例 7-1）と同様にして非水電解質二次電池を作製した。これを（実施例 7-4）の電池とした。

（比較例 7-2）

リチウムコバルト酸化物（日本化学工業株式会社製 商品名 セルシード C-10）、アセチレンブラック及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 90 : 5 : 5 で混合し、以降の工程は（実施例 7-1）と同様にして非水電解質二次電池を作製した。これを（比較例 7-2）の電池とした。

（電池性能試験）

実施例 7-1～実施例 7-3、比較例 7-1～7-2 の電池を用いて充放電試験及び高率放電性能試験を行った。試験温度は 25°C とした。充電条件は、800 mA、4.2 V の定電流定電圧充電とした。放電条件は、800 mA、終止電圧 3.0 V の定電流放電とした。但し、高率放電試験条件は、2400 mA h で終止電圧 3.0 V の定電流放電とした。表 12 に、電池性能試験の結果をまとめた。ここで、800 mA での放電容量に対する 2400 mA での高率放電容量の比を高率放電性能（%）として示した。また、放電容量が 70% 以下に低下したときのサイクル数を充放電サイクル性能として示した。

表 1 2

電池	正極活物質	電池性能			
		800mA 放電 容量 (mAh/g)	2400mA 放電 容量 (mAh/g)	高率 放電 性能 (%)	充放電 サイクル 性能
実施例 7-1	$\text{LiMn}_{0.45}\text{Ni}_{0.45}\text{Co}_{0.1}\text{O}_2 + \text{LiCoO}_2$	800	610	76.3	500
実施例 7-2	$\text{LiMn}_{0.4}\text{Ni}_{0.4}\text{Co}_{0.2}\text{O}_2 + \text{LiCoO}_2$	810	610	75.3	500
比較例 7-1	$\text{LiMn}_{0.2}\text{Ni}_{0.7}\text{Co}_{0.1}\text{O}_2 + \text{LiCoO}_2$	810	610	75.3	500
実施例 7-3	$\text{LiMn}_{0.5}\text{Ni}_{0.5}\text{O}_2 + \text{LiCoO}_2$	700	500	71.4	400
比較例 7-2	LiCoO_2	790	600	75.9	500
実施例 7-4	$\text{LiMn}_{0.45}\text{Ni}_{0.45}\text{Co}_{0.1}\text{O}_2$	760	530	69.7	510

先ず、実施例 7-1 の結果を、リチウムコバルト酸化物を添加しない実施例 7-4 の結果と比較すると、高率放電性能の上昇が確認された。

また、実施例 7-1, 7-2 の結果を、正極活物質にリチウムコバルト酸化物のみを用いた比較例 7-2 の結果と比較すると、実施例 7-1, 7-2 のほうが高容量であることがわかる。すなわち、 $\text{LiMn}_{0.45}\text{Ni}_{0.45}\text{Co}_{0.1}\text{O}_2$, $\text{LiMn}_{0.4}\text{Ni}_{0.4}\text{Co}_{0.2}\text{O}_2$ が電気化学的に高容量であるとともに、適度の不可逆容量を有しているため、負極の不可逆分を補うことができたためであると考えられる。

また、実施例 7-1 の電池の結果を、実施例 7-3 の電池の結果と比較すると、放電容量及び充放電サイクル性能が改善されている。すなわち、リチウムマンガンニッケル化合物中にコバルトが添加されることで放電容量が改善でき、さらに本発明粉末の結晶構造が安定になったため、サイクル性能も向上したものと推察される。

比較例 7-1 の放電容量は、実施例 7-1, 7-2 の電池と比較して全く遜色がない。しかしながら、これら 3 種の電池に対し、800mA, 4.2V で 15 時間の定電圧充電を行った後、150°C のホットボックス中に保存する試験を行ったところ、実施例 7-1 の電池では電池の膨れは見られたものの、破裂、発火、白煙は認められなかったのに対し、比較例 7-1 の電池では電池側面部の温度が約 400°C まで上昇し、白煙の発生が認められた。なお、比較例 7-2 の電池では、同様な試

験の結果、実施例の電池と同じく、破裂、発火、白煙の発生は認められなかった。このような安全性試験の結果の差異は、MnとNiとの相対量に関連していると推定される。すなわち、Mnに対してNi量が多い場合には、充電時の熱安定性が弱くなると考えられる。

上記実施例においては、正極活物質における主構成物質にLi [$Mn_{0.45}Ni_{0.45}Co_{0.1}O_2$]、Li [$Mn_{0.40}Ni_{0.40}Co_{0.2}O_2$]を用いることを記載したが、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}B_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}V_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}Al_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}Mg_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}Cr_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}Ti_{0.05}O_2$]、Li [$Mn_{0.425}Ni_{0.425}Co_{0.1}Li_{0.05}O_2$]等、Mn、Niの一部を他の元素で固溶置換した場合についても同様な効果が得られることが確認された。

また、負極材料として人造黒鉛を用いた非水電解質二次電池について実施例を挙げたが、同様の効果がその他の炭素材料を使用した場合についても確認された。

(実施例 8-1)

(スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物の合成)

LiOH及びMnO₂を、元素比Li : Mn = 1.08 : 1.92の割合で含む懸濁水溶液とし、ロータリーエバポレータを用いて前記懸濁水溶液を減圧乾燥し、固形状の混合塩を得た。前記混合塩を乾燥空気(酸素分率20%)の気流下、温度450°Cで12時間仮焼成を行い、続いて温度800°Cで24時間加熱処理を行い、Li_{1.08}Mn_{1.92}O₄の組成のリチウムマンガン化合物(I)を得た。

(正極の作製)

複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比80.75 : 4.25 : 10 : 5の割合で混合し、N-メチル-2-ピロリドン(NMP)を加えて十分混練し、正極ペーストを得た。前記正極ペーストを厚さ20μmの

アルミニウム箔集電体上の方の面に塗布し、約25°Cの常温中で自然乾燥後、減圧下130°Cで12時間乾燥した後、プレス加工し、1cm²の円盤状に裁断した。

(負極の作製)

負極材料である人造黒鉛（平均粒径6μm、エックス線回折法による面間隔（d₀₀₂）0.337nm、c軸方向の結晶子の大きさ（Lc）55nm）及びポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比95:5の割合で混合し、N—メチル-2-ピロリドン（NMP）を加えて十分混練し、負極ペーストを得た。次に、前記負極ペーストを厚さ15μmの銅箔集電体上厚さ12μmの電解銅箔の一方の面に塗布し、約25°Cの常温中で自然乾燥後、減圧下130°Cで12時間乾燥した後、プレス加工し、1cm²の円盤状に裁断した。

(非水電解質の調製)

エチレンカーボネート及びジエチルカーボネートを体積比1:1の割合で混合した混合溶媒に、含フッ素系電解質塩であるLiPF₆を1mol/lの濃度で溶解させ、非水電解質を作成した。前記電解質中の水分量は20ppm未満とした。

(コイン型電池の作製)

上述した部材を用いて、前記したコイン型電池（I型）と同様の構成のコイン型電池を露点が-50°C以下の乾燥雰囲気下において作製した。これを実施例8-1の電池とする。

(実施例8-2)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物（I）、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比76.5:8.5:10:5の割合で混合する以外は、（実施例8-1）と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例8-2の電池とする。

(実施例 8-3)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比59.5:25.5:10:5の割合で混合する以外は、(実施例8-1)と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例8-3の電池とする。

(実施例 8-4)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比で42.5:42.5:10:5の割合で混合する以外は、(実施例8-1)と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例8-4の電池とする。

(実施例 8-5)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比25.5:59.5:10:5の割合で混合する以外は、(実施例8-1)と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例8-5の電池とする。

(実施例 8-6)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比8.5:76.5:10:5の割合で混合する以外は、(実施例8-1)と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例8-6の電池とする。

(実施例 8-7)

正極の作製において、複合酸化物C25、リチウムマンガン化合物(I)、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン(PVdF)を重量比4.25:80.75:10:5の割合で混合する以外は、(実施例

8-1) と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例 8-7 とする。

(比較例 8-1)

正極の作製において、リチウムマンガン化合物（I）、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 85 : 10 : 5 の割合で混合する以外は、（実施例 8-1）と同様に、コイン型電池を作製した。これを比較例 8-1 の電池とする。

(実施例 8-8)

正極の作製において、複合酸化物 C 25、導電剤であるアセチレンブラック及び結着剤であるポリフッ化ビニリデン（PVdF）を重量比 85 : 10 : 5 の割合で混合する以外は、（実施例 8-1）と同様に、コイン型電池を作製した。これを実施例 8-8 の電池とする。

(初期充放電)

実施例 8-1～8-8、比較例 8-1 の電池をそれぞれ多数個作製し、初期充放電を 10 サイクル行った。このときの充電条件は、電流 0.1 ItA (10 時間率)、4.2 V の定電流定電圧充電とし、放電条件は、電流 0.1 ItA (10 時間率)、終止電圧を 3.0 V の定電流放電とした。

(低温高率放電試験)

温度 25 °C における通常放電試験と、温度 -10 °C における高率放電試験を行った。温度 25 °C における通常放電試験は、0.2 ItA (5 時間率)、4.2 V の定電流定電圧充電の後、電流 0.2 ItA (5 時間率)、終止電圧 3.0 V の定電流放電を行った。温度 -10 °C における高率放電試験は、まず温度 25 °C において 0.2 ItA (5 時間率)、4.2 V の定電流定電圧充電を行った後、温度 -10 °C において電流 5.0 ItA (0.2 時間率)、終止電圧 2.5 V の定電流放電を行った。25 °C での放電容量に対する -10 °C での放電容量の比を低温高率放電性能 (%) として示した。結果を表 13 に示す。

(保存性能試験)

前記初期充放電後、25°Cにおいて0.2 ItA(5時間率)の電流で4.2Vの定電流定電圧充電を行った。該充電後、60°Cに設定した防爆構造の恒温槽内に保存した。7日後、電池を取り出し、前記初期充放電と同一の条件を用いて放電及び引き続く充放電を行った。保存後の該充放電で測定された放電容量の、前記初期充放電で測定された放電容量に対する割合を算出し、「容量維持率(%)」して表13に併せて示す。

表13

	複合酸化物C25／(複合酸化物C25+リチウムマンガン化合物(I))(%)	25°C 放電 容量 (mAh/g)	-10°C 放電 容量 (mAh/g)	低温高率 放電性能 (%)	60°C保存後 容量維持率 (%)
実施例8-1	95	157	36	22.9	99.7
実施例8-2	90	154	37	24.0	99.4
実施例8-3	70	142	41	28.9	97.9
実施例8-4	50	130	45	34.6	96.2
実施例8-5	30	118	49	41.5	94.1
実施例8-6	10	106	53	50.0	91.5
実施例8-7	5	103	54	52.4	91
実施例8-8	100	160	35	21.9	100
比較例8-1	0	100	55	55.0	90

複合酸化物C25と、スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物(I)とを併用した電池は、 $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 結晶構造を有する複合酸化物C25のみを正極活物質に用いた実施例8-8の電池に比べ、低温高率放電性能が優れることがわかる。

また、複合酸化物C25と、スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物(I)とを併用した電池は、スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物(I)を単独で使用する場合と比較して、60°C保存後容量維持率が高いことから、高温での保存性能に優れていることがわかる。一般にスピネル構造を有するリチウムマンガン化合物は、高温下でMn種の溶解による容量劣化を引き起こすが、正

極中に共存する複合酸化物の存在がMn種溶解の原因となる電解液中の酸成分を中和する働きなどの効果を持つことによって、Mn種溶解を抑制しているものと推定される。

なお、スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物を添加する効果は、スピネル構造を有するリチウムマンガン化合物が前記規定の組成の範囲外であると、例えば、LiとMnとが量論組成のスピネル構造を有するリチウムマンガン化合物では、発揮することが困難となる。これは、リチウムマンガン化合物が充放電時に相転移を経るので、充放電サイクル性能が極めて劣るためである。

<産業上の利用可能性>

本発明によれば、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を製造できる正極活物質およびその製造方法、非水電解質二次電池用正極、並びに、高いエネルギー密度を有し、充放電サイクル性能に優れた非水電解質二次電池を提供できる。

請 求 の 範 囲

1. 組成式 $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ (但し $0 < a < 1.3$ 、 $-0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、MはLi, Mn, Ni以外の元素) で表される複合酸化物を含有する正極活物質。
2. 前記Mが、Al, Mg及びCoからなる群から選ばれる少なくとも1種の元素であり、前記組成式中の係数が下記関係式を満たす複合酸化物を含有することを特徴とする請求の範囲第1項に記載の正極活物質。
 0. $0.5 \leq x < 0.3$
 0. $0.5 \leq y < 0.3$
 - $-0.1 \leq x - y \leq 0.02$
 - $0 < a < 1.3$
 - $x + y < 0.5$
3. 前記Mが、Coであることを特徴とする請求の範囲第1項または第2項に記載の正極活物質。
4. 組成式 $\text{Li}_w\text{Mn}_{x'}\text{Ni}_{y'}\text{Co}_{z'}\text{O}_2$ (但し、 x' 、 y' 、 z' は、三元状態図上において、 (x', y', z') が点A (0.51, 0.49, 0)と点B (0.45, 0.55, 0)と点C (0.25, 0.35, 0.4)と点D (0.31, 0.29, 0.4)とを頂点とする四角形ABCDの線上または内部に存在する範囲の値であり、 $0 \leq w / (x' + y' + z') \leq 1.30$ である) で表される複合酸化物を含有する正極活物質。
5. 前記複合酸化物は、全細孔容積が $0.001\text{m}^1/\text{g}$ 以上 $0.006\text{m}^1/\text{g}$ 以下であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が 0.65 以上 1.05 以下であることを特徴とする請求の範囲第1項～第4項のいずれかに記載の正極活物質。
6. 前記複合酸化物は、比表面積が $0.3\text{m}^2/\text{g}$ 以上 $1.6\text{m}^2/\text{g}$ 以下であり、かつ、CuK α 線を使用した粉末エックス線回折図の、 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対

強度比が0.65以上1.05以下であることを特徴とする請求の範囲第1項～第5項のいずれかに記載の正極活物質。

7. 前記 $2\theta : 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークの半値幅が 0.05° 以上 0.20° 以下であり、かつ、前記 $2\theta : 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの半値幅が 0.10° 以上 0.20° 以下であることを特徴とする請求の範囲第5項または第6項に記載の正極活物質。

8. 前記複合酸化物は、 $\alpha-\text{NaFeO}_2$ 型層状構造であるとともに、結晶単位格子が六方晶であり、金属リチウムが示す電位に対して $3.2\text{V} \sim 3.3\text{V}$ の状態における前記六方晶の格子定数aと格子定数cと結晶格子体積Vとが下記式を満たすように構成されたことを特徴とする請求の範囲第1項～第7項のいずれかに記載の正極活物質。

$$2.860 \leq a \leq 2.890$$

$$14.20 \leq c \leq 14.33$$

$$0.1007 \text{ nm}^3 \leq V \leq 0.1034 \text{ nm}^3$$

式中、a, cは、格子定数であり、それぞれ単位結晶格子のa軸方向の長さ及びc軸方向の長さをオングストローム(Å)単位で表わしたものに等しい。

9. 前記複合酸化物が、 900°C 以上 1100°C 以下の温度で3時間以上焼成されて得られたものであることを特徴とする請求の範囲第1項～第8項のいずれかに記載の正極活物質。

10. 前記複合酸化物の粒度分布は、50%粒子径が $0.8 \mu\text{m}$ より大きく $1.0 \mu\text{m}$ 以下であり、且つ、10%粒子径が $0.4 \mu\text{m}$ より大きく $7 \mu\text{m}$ 以下であることを特徴とする請求の範囲第1項～第9項のいずれかに記載の正極活物質。

11. 請求の範囲第1項～第10項のいずれかの正極活物質において、リチウムコバルト酸化物をさらに含有することを特徴とする正極活物質。

12. 請求の範囲第1項～第11項のいずれかに記載の正極活物質において、「スピネル構造を有し、 $\text{Li}_{1+s}\text{Mn}_{2-s-t}\text{M}'_t\text{O}_4$ （但し、 $0 \leq s \leq 0.3$ 、 $0 \leq t \leq 0.2$ 、 M' は、Mg、Al、Ti、V、Cr、Fe、Co及びNiの中から選ばれる少なくとも1種以上の元素）で表されるリチウムマンガン化合物」をさらに含有することを特徴とする正極活物質。

13. 組成式 $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}'_{x+y}\text{O}_2$ (但し $0.98 \leq a < 1.1$ 、 $0.1 \leq x - y \leq 0.1$ 、 M' は、B, Al, Mg 及び Co から選択される少なくとも 1 種の元素) で表される複合酸化物を含有する正極活物質の製造方法であって、「ニッケル (Ni) 化合物とマンガン (Mn) 化合物とが水に溶解された水溶液、または、Ni 化合物と Mn 化合物と M' 化合物 (M' は、前記と同様) とが水に溶解された水溶液に、アルカリ化合物と、還元剤と、錯化剤とを添加して前記水溶液の pH を 10 ~ 13 とし、前記水溶液中で、Ni-Mn 複合共沈物、または、Ni-Mn-M' 複合共沈物を沈殿させる共沈工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴とする正極活物質の製造方法。

14. 前記共沈工程において、反応槽内に、ニッケル (Ni) 化合物水溶液とマンガン (Mn) 化合物水溶液と M' 化合物水溶液 (M' は、Al, Mg 及び Co から選択される少なくとも 1 種の元素) と錯化剤水溶液と還元剤水溶液とを、前記各水溶液として、または、前記各水溶液の少なくとも 2 種以上が混合された混合水溶液として連続的に供給するとともに、前記反応槽内にアルカリ化合物水溶液を連続的に供給して、生成する Ni-Mn-M' 複合共沈物を連続的に取り出すことを特徴とする請求の範囲第 13 項に記載の正極活物質の製造方法。

15. 前記還元剤としてヒドラジンを使用することを特徴とする請求の範囲第 13 項または第 14 項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

16. 「前記共沈工程により得られた Ni-Mn 複合共沈物または Ni-Mn-M' 複合共沈物が分散されると共に、M' 化合物 (M' は、Al, Mg 及び Co から選択される少なくとも 1 種の元素) が溶解された水溶解分散液」に、アルカリ化合物と、錯化剤とを添加して前記水溶解分散液の pH を 10 ~ 13 とし、前記共沈工程により得られた Ni-Mn 複合共沈物の表面または Ni-Mn-M' 複合共沈物の化合物の表面に、元素 M' (M' は前記と同様) の複合共沈物を沈殿させるコート共沈工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴とする請求の範囲第 13 項～第 15 項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

17. 前記錯化剤が、水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物であることを特徴とする請求の範囲第 13 項～第 16 項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

18. 前記「水溶液中でアンモニウムイオンを解離可能な化合物」が、硝酸アンモニウム、硫酸アンモニウム、塩酸アンモニウム及びアンモニア水からなる群から選択される1種以上の化合物であることを特徴とする請求の範囲第13項～第17項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

19. 前記M'をC○とすることを特徴とする請求の範囲第13項～第18項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

20. 「前記共沈工程もしくは前記コート共沈工程により得られた、Ni-M_n複合共沈物またはNi-M_n-M'複合共沈物を、リチウム化合物と共に、900℃以上1100℃以下の温度で3時間以上焼成する焼成工程」を経由して、前記複合酸化物を作製することを特徴とする請求の範囲第13項～第19項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法。

21. 請求の範囲第13項～第20項のいずれかに記載の正極活物質の製造方法によって製造された正極活物質。

22. 請求の範囲第1項～第12項、第21項のいずれかに記載の正極活物質を含有する非水電解質二次電池用正極。

23. 請求の範囲第1項～第12項、第21項のいずれかに記載の正極活物質と、前記正極活物質に対して1重量%以上の導電性炭素材料と、電解液を含有することによってイオン伝導性を有する結着剤とを含有することを特徴とする非水電解質二次電池用正極。

24. 請求の範囲第22項または第23項に記載の非水電解質二次電池用正極と、非水電解質二次電池用負極と、非水電解質とを具備する非水電解質二次電池。

25. 前記非水電解質二次電池用負極が、リチウムイオンを吸収放出可能な負極材料を含むことを特徴とする請求の範囲第24項に記載の非水電解質二次電池。

26. 請求の範囲第24項または第25項に記載の非水電解質二次電池であつて、前記正極活物質は前記非水電解質二次電池の充電に伴うリチウムイオンの放出により、その結晶格子体積が収縮するものであり、前記結晶格子体積の収縮率は前記非水電解質二次電池の放電末状態における前記正極活物質の結晶格子体積

に対して 4 %以下であり、

前記負極材料は前記非水電解質二次電池の充電に伴うリチウムイオンの吸蔵により、その結晶格子体積が膨張するものであり、前記結晶格子体積の膨張率は前記非水電解質二次電池の放電末状態における前記負極材料の結晶格子体積に対して 6 %以下であり、

前記非水電解質二次電池の通常の充放電範囲において、前記負極材料の前記膨張率の値は、前記正極活物質の前記収縮率の値に比べて同じかまたは大きく、

前記非水電解質二次電池の通常の充放電範囲において、前記負極材料の前記膨張率の値と、前記正極活物質の前記収縮率の値との差が 0 %以上 3 %未満であることを特徴とする非水電解質二次電池。

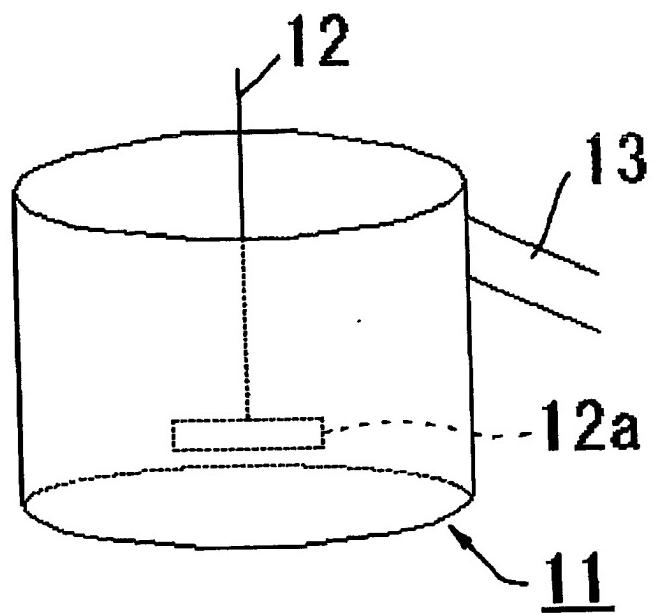
FIG. 1

図 2

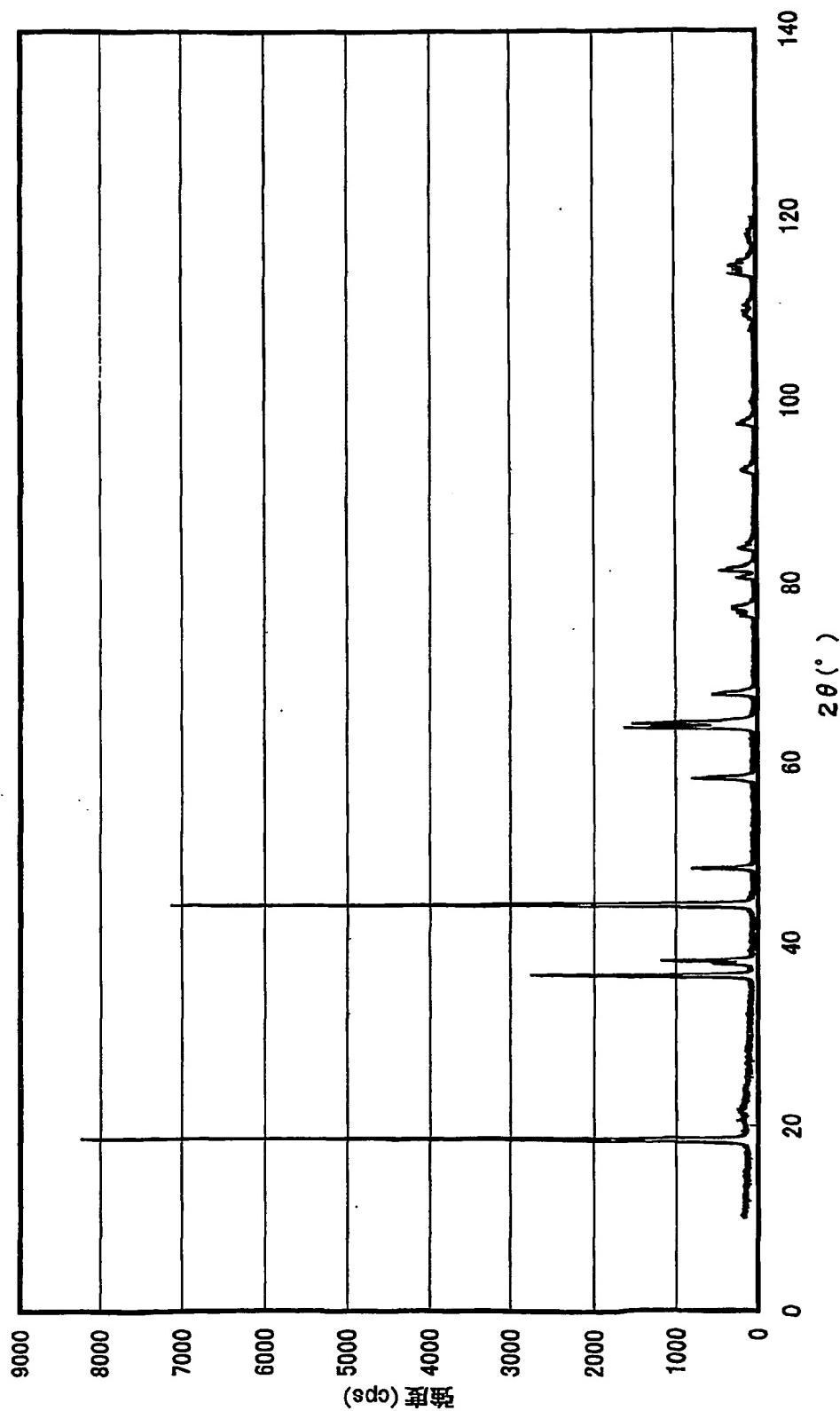


図 3

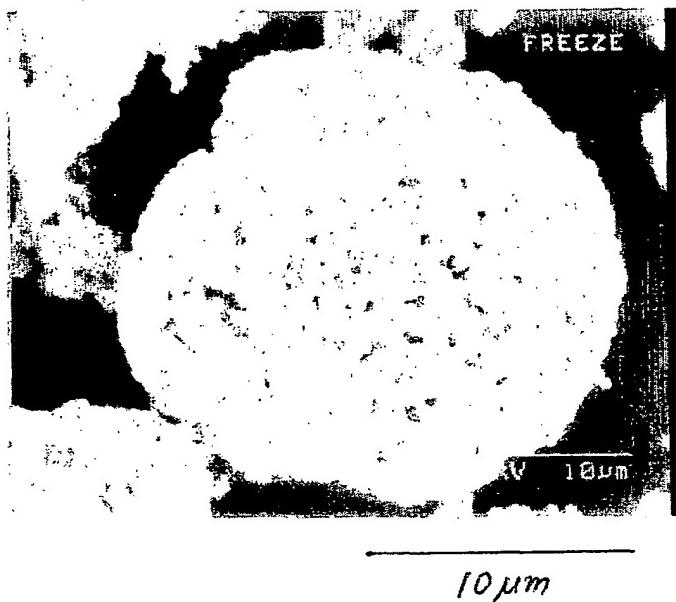


図 4

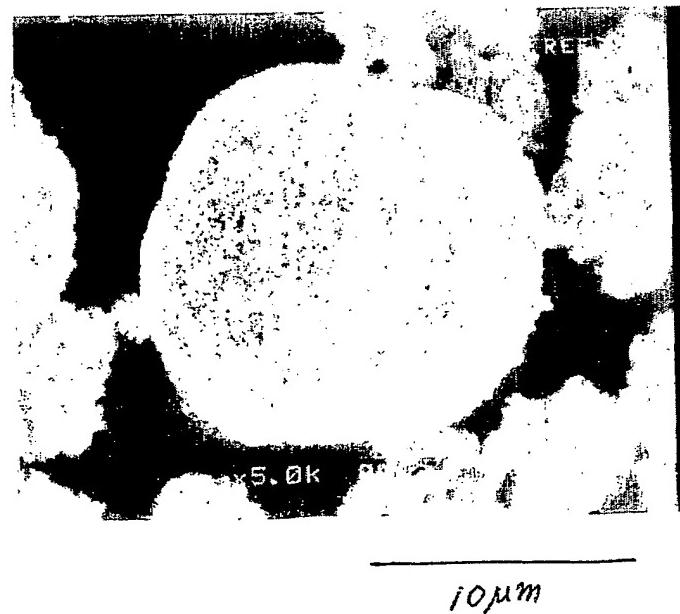
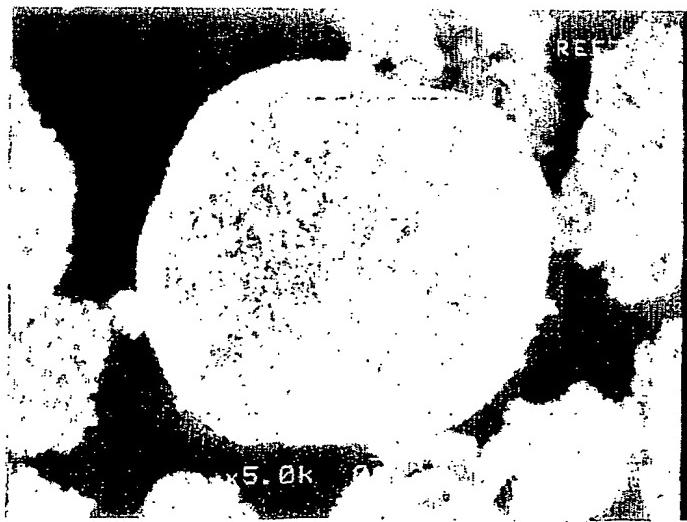
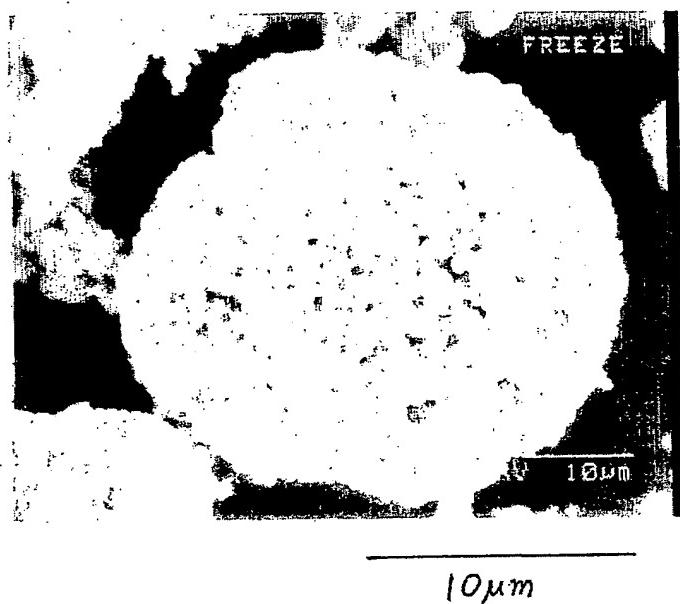


FIG 3

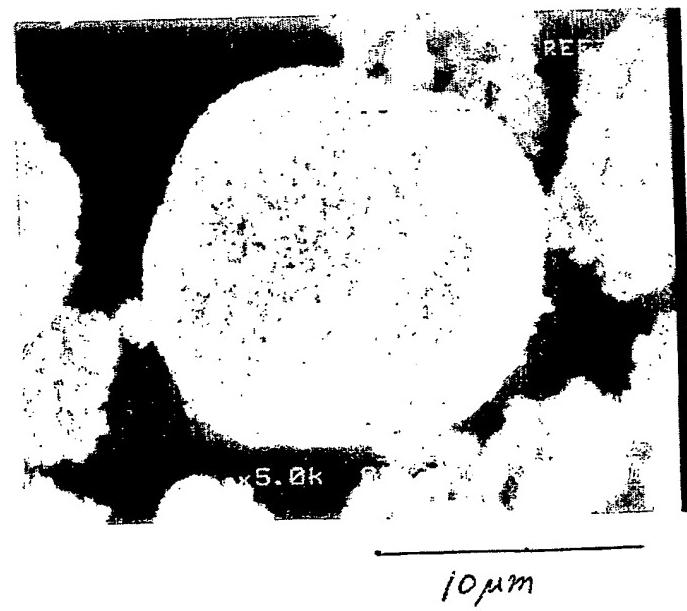
*10μm***FIG 4**

10μm

■ 3



■ 4



■ 5

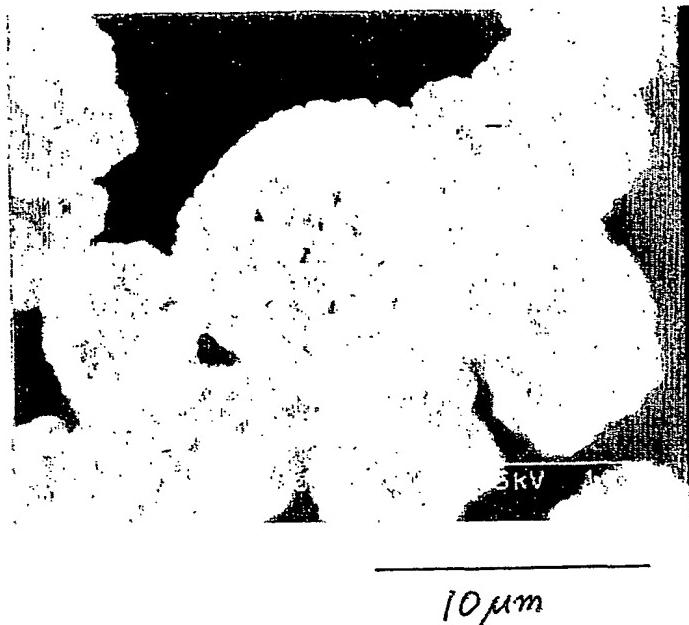


図 5

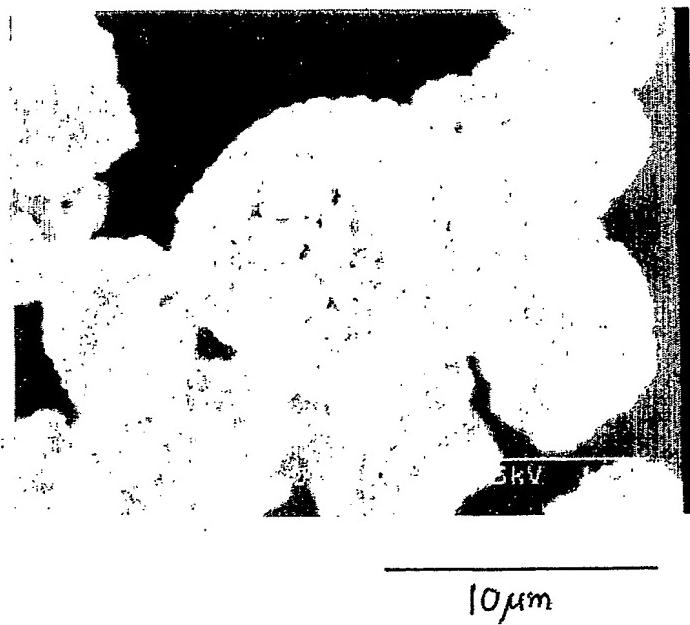


図 5

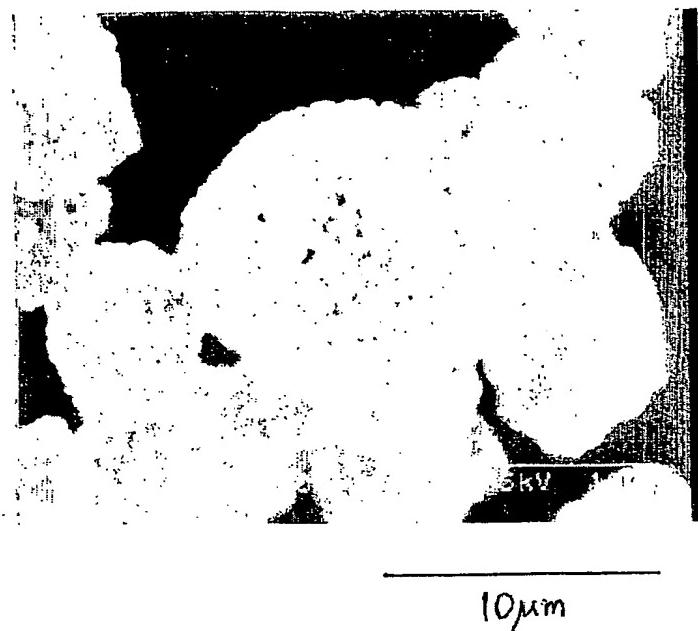


図 6

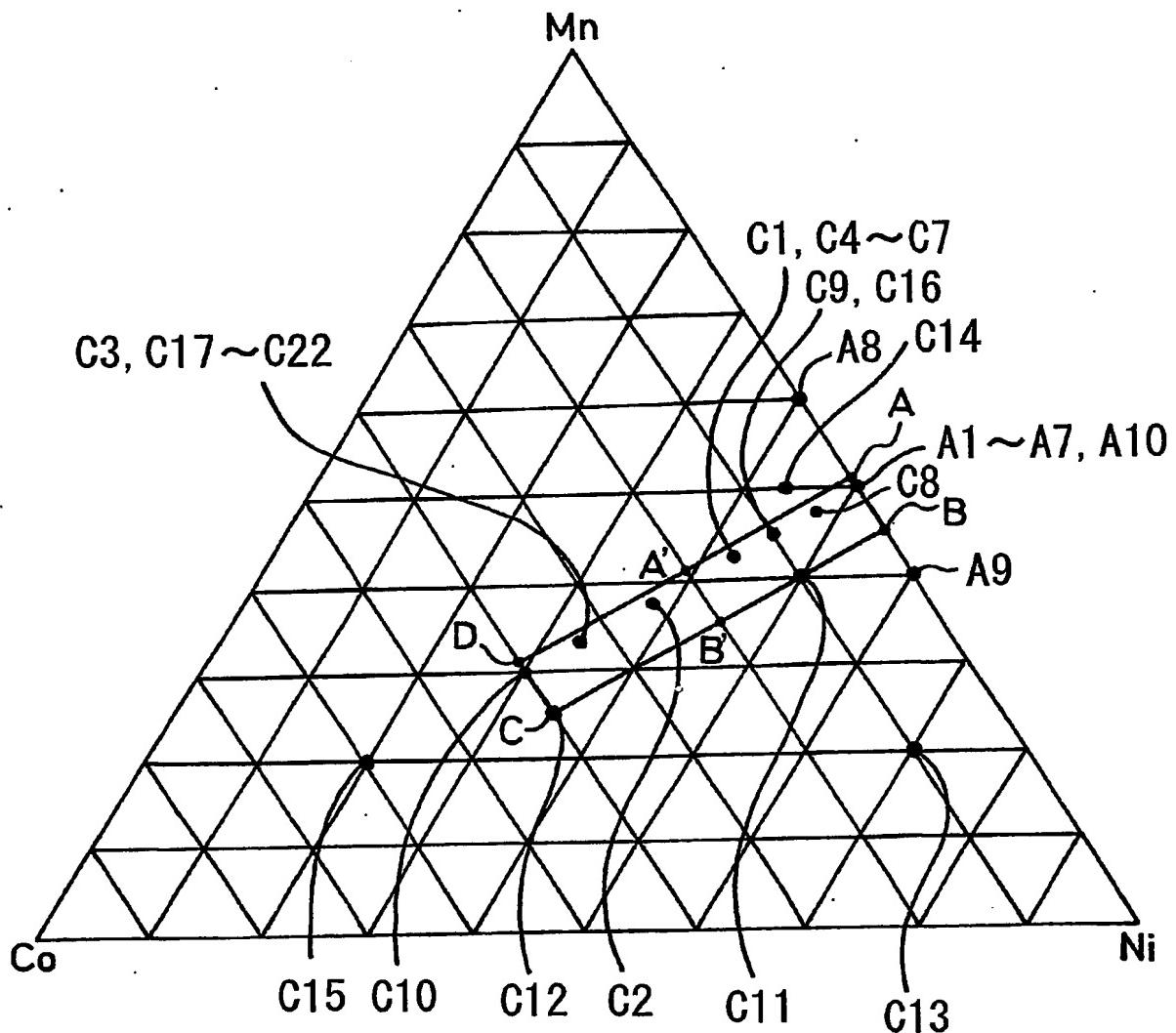


FIG 7

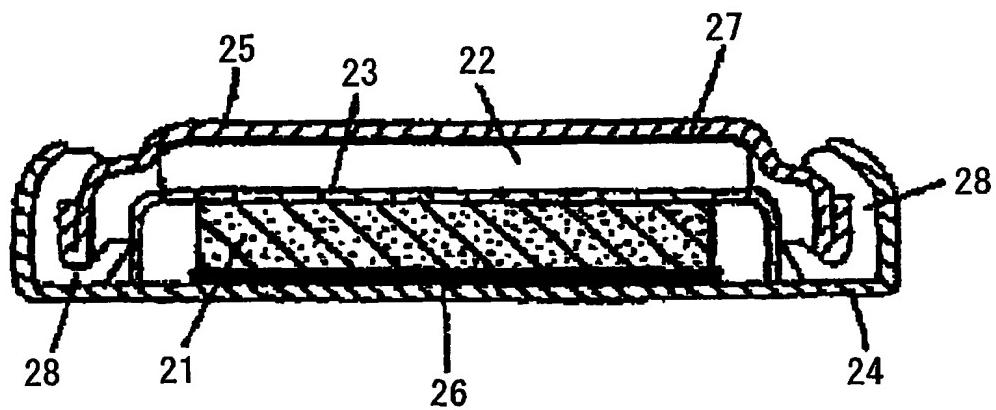


図 8

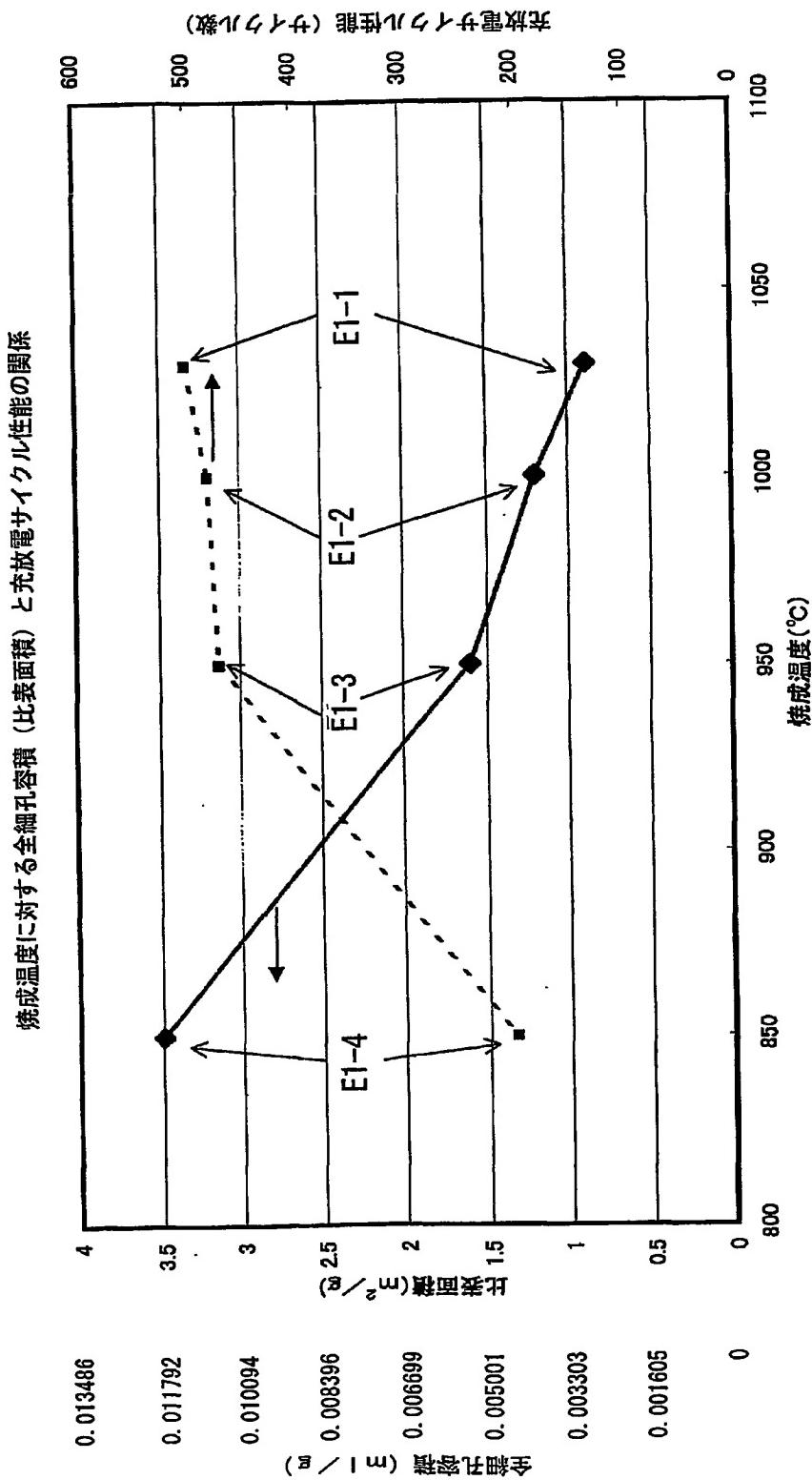


図 9

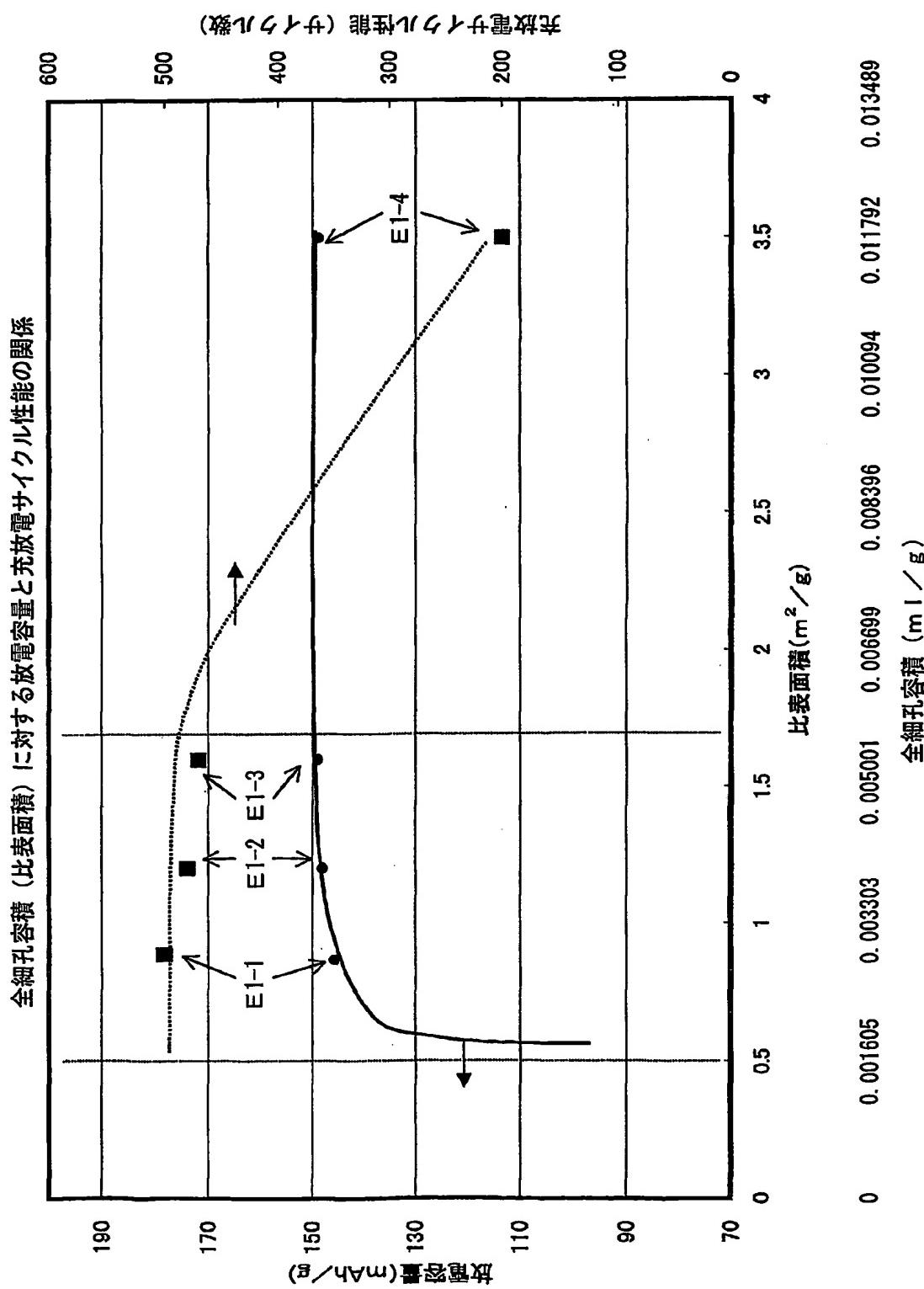


図 1 O

エックス線回折測定に於ける 18° と 44° のピーク強度と放電容量の関係

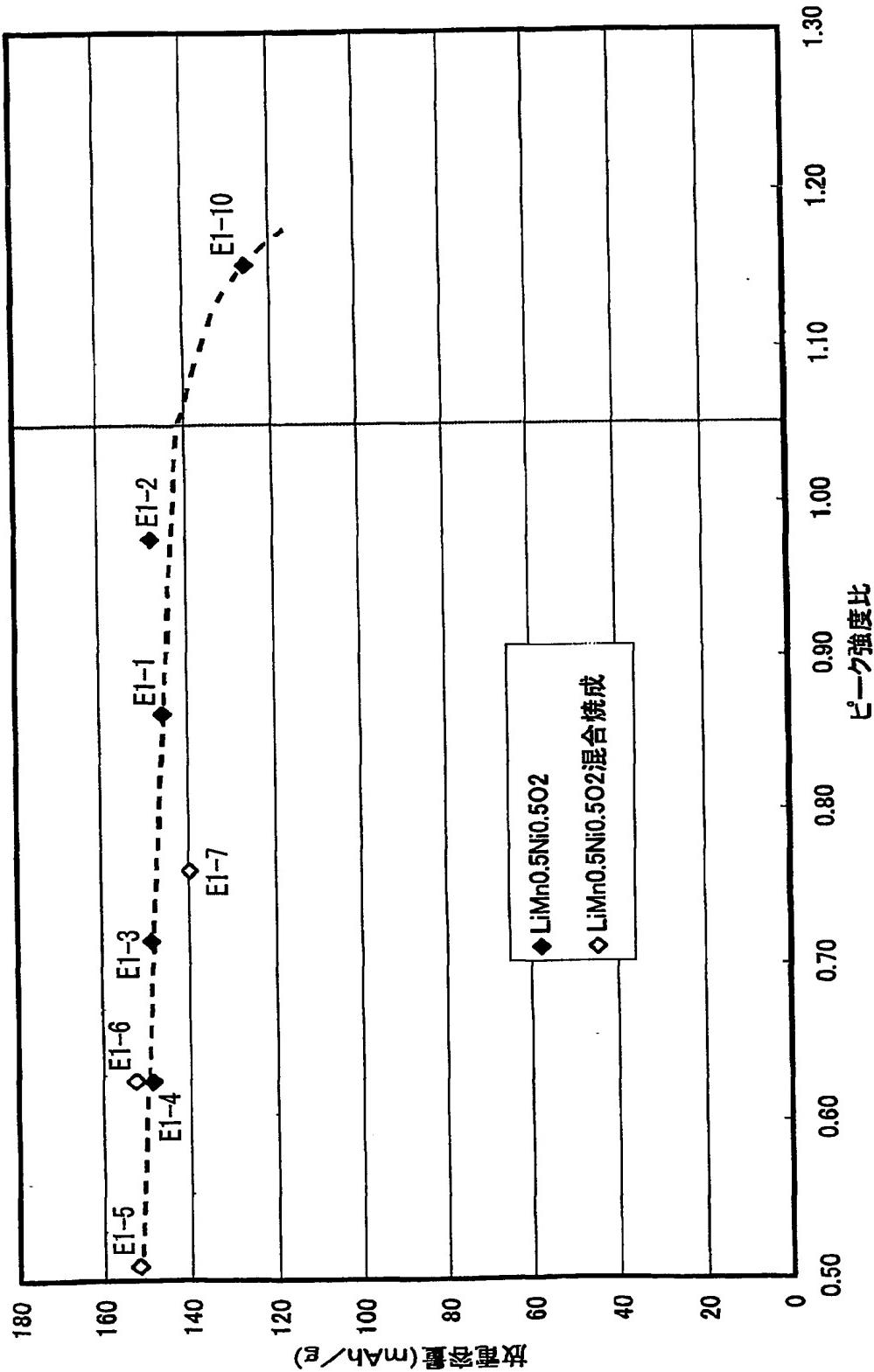


図 1

エッカス線回折測定に於ける 18° 及 44° のピーク強度ヒサイクル数の関係

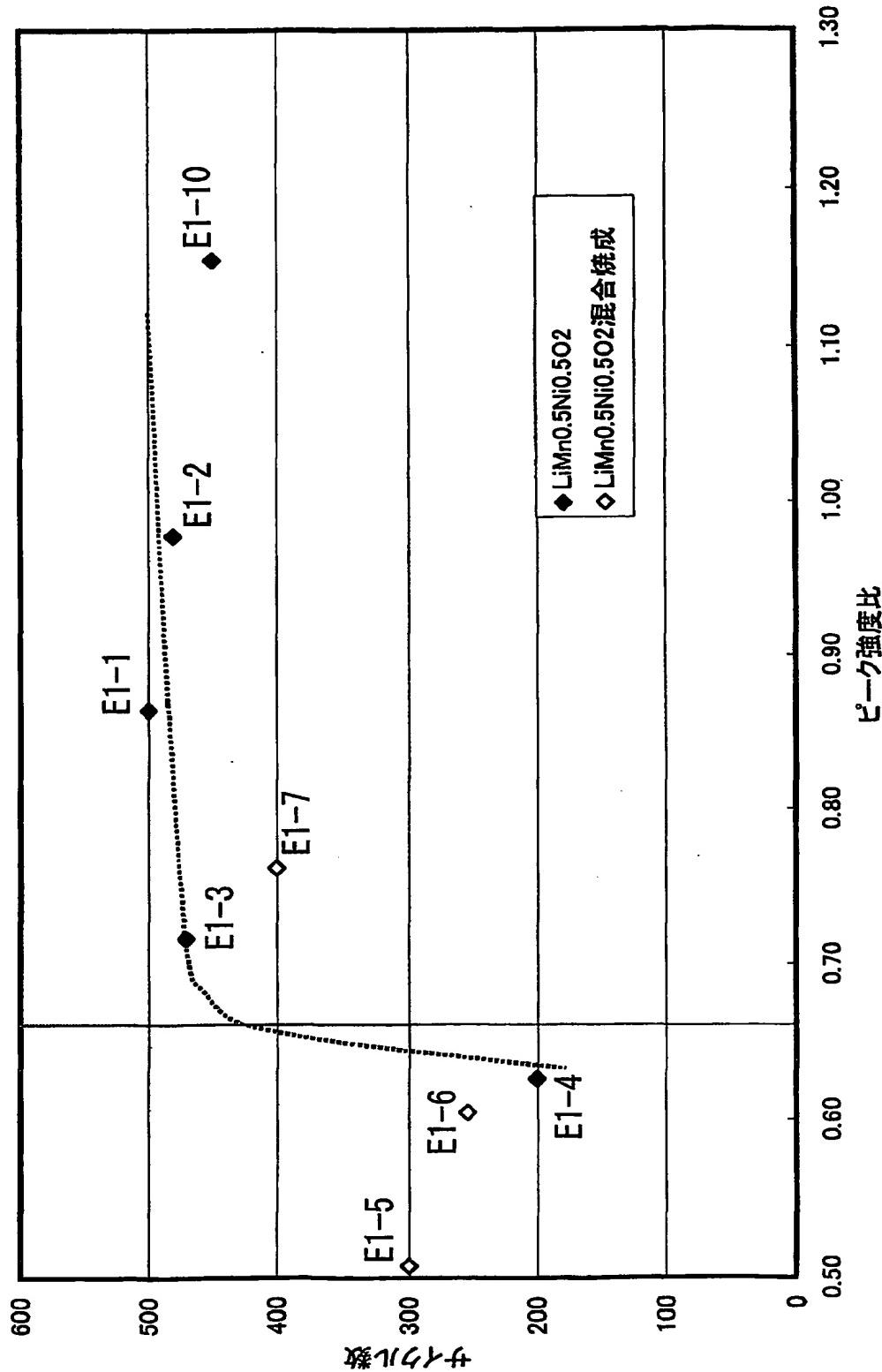


図 1-2

エックス線回折測定に於ける18° 半値幅と放電容量の関係

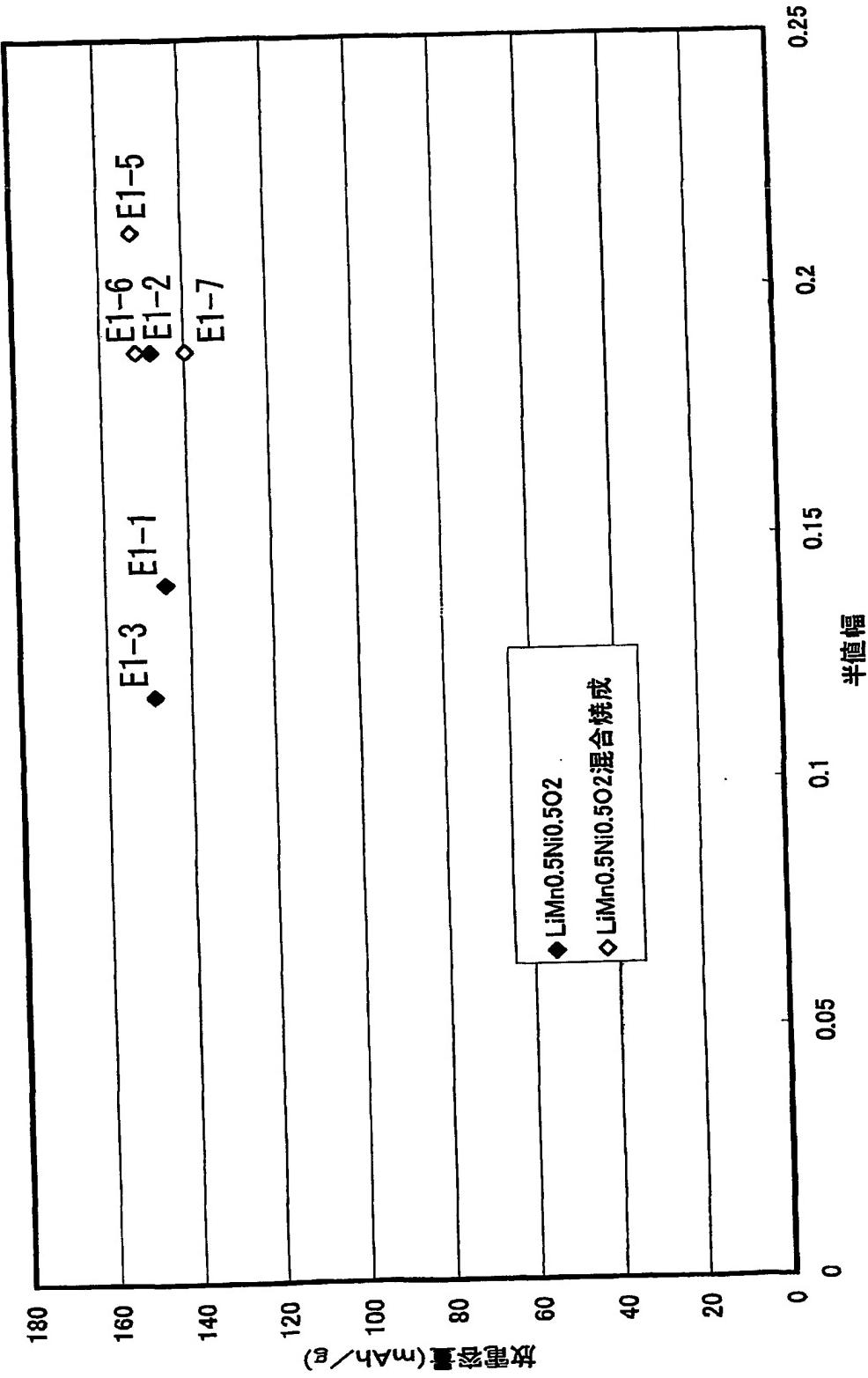


図 1 3

エッカス線回折測定に於ける 18° 半値幅とサイクル数の関係

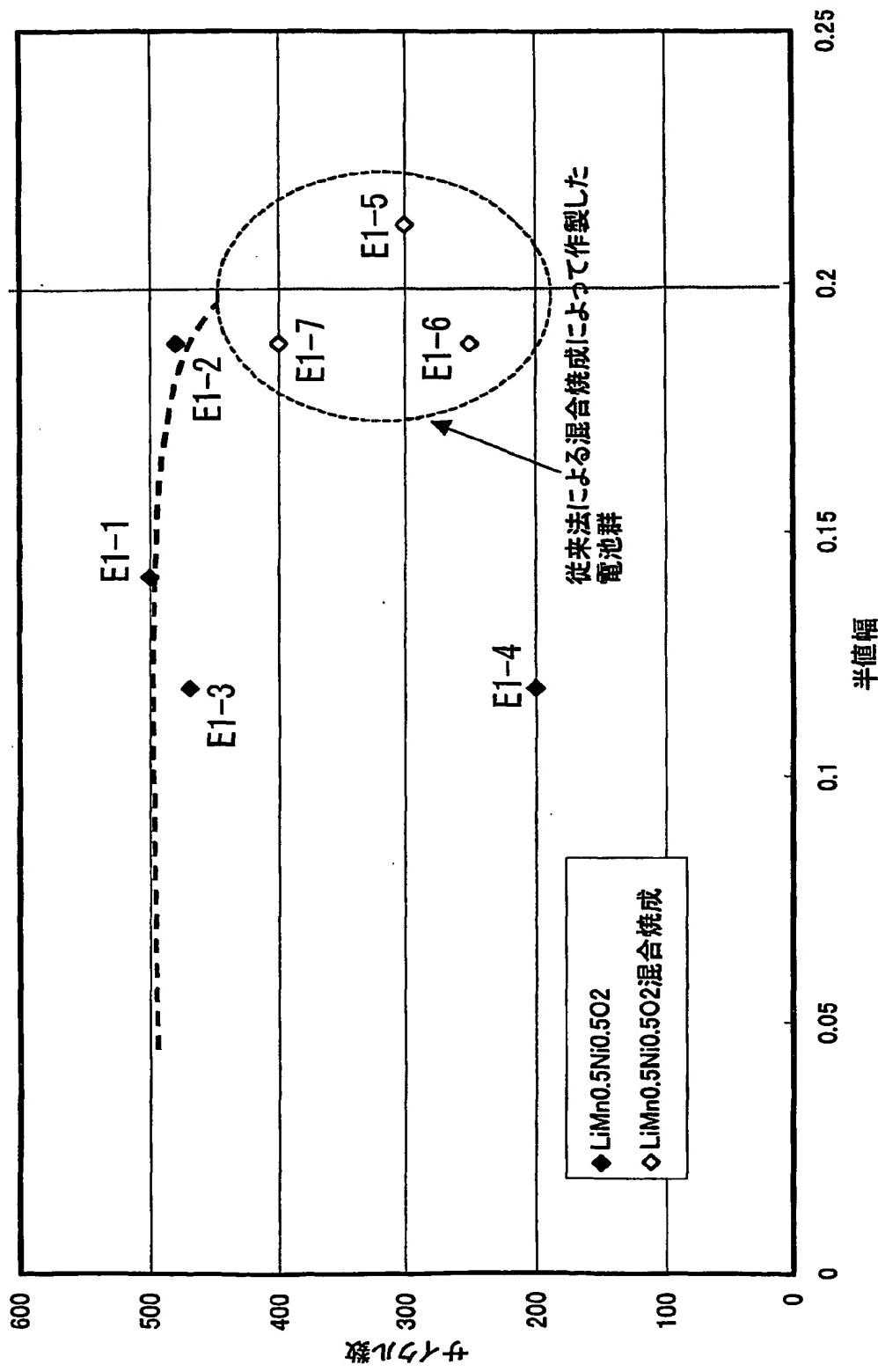


図 1 4

エッキス線回折測定に於ける44° 半値幅と放電容量の関係

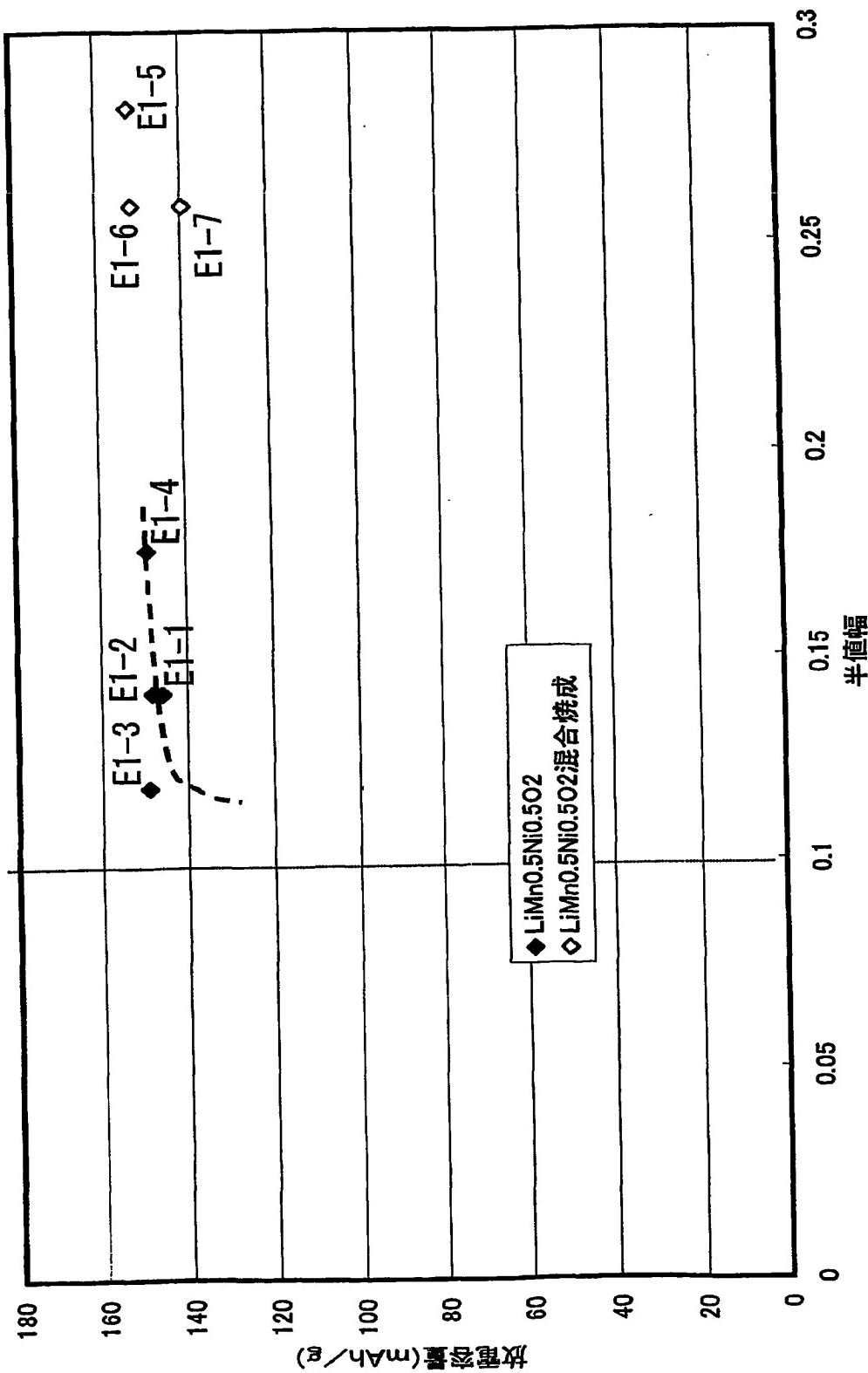


図 1 5

エッキス線回折測定に於ける44° 半値幅とサイクル数の関係

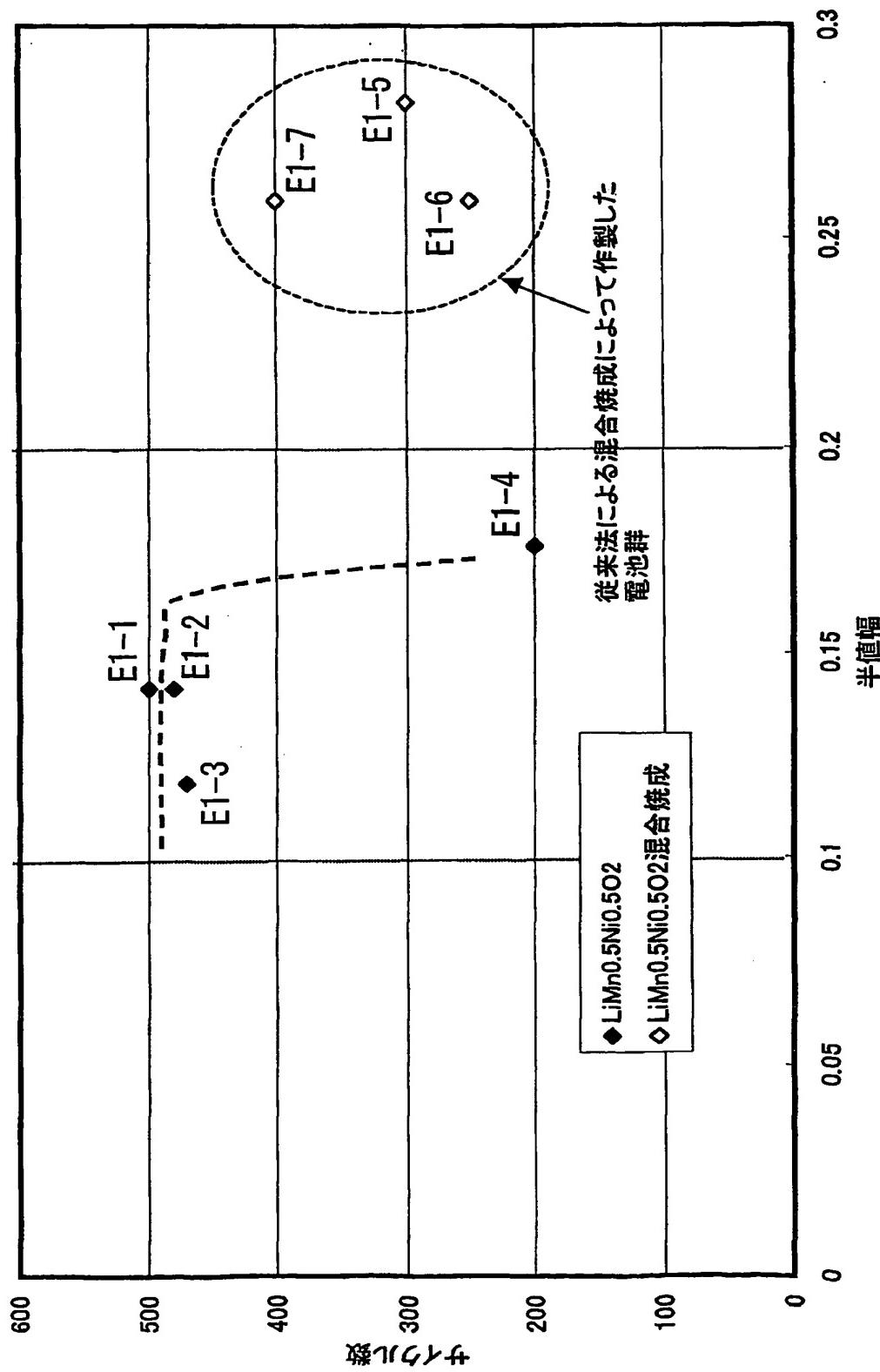


図 1 6

充電量と格子間距離の関係

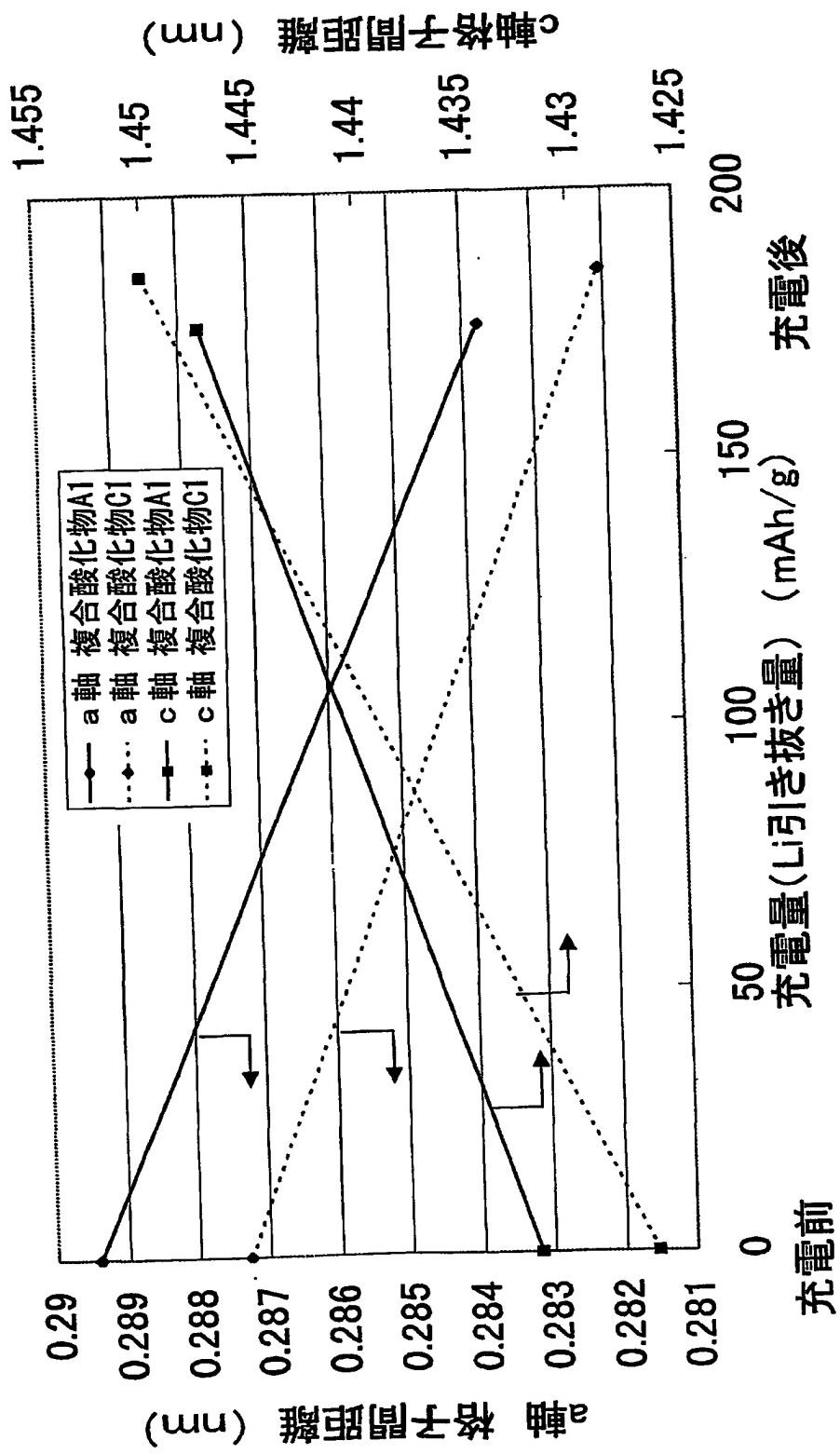


図 17

充電量と格子間距離の関係

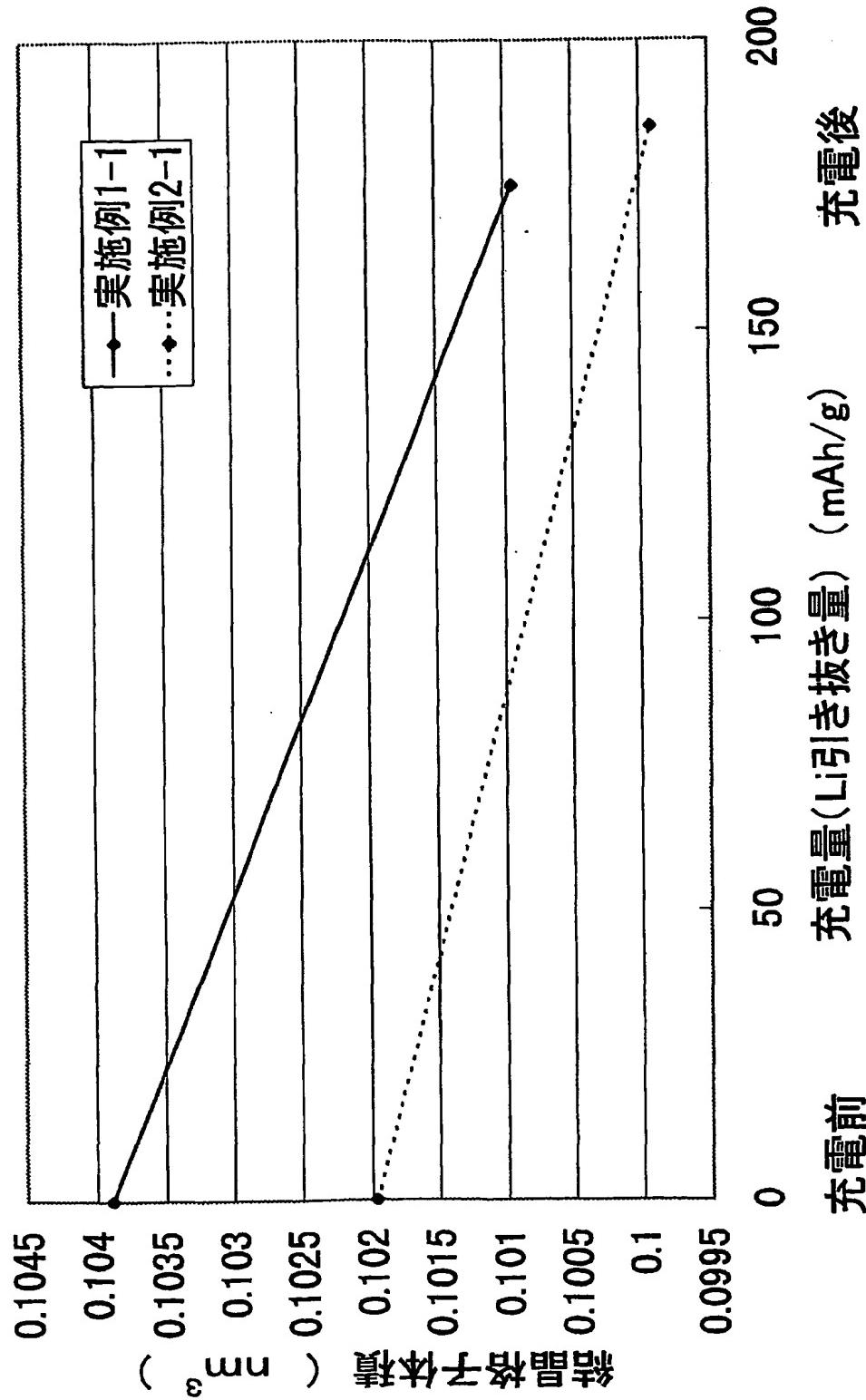


図 18

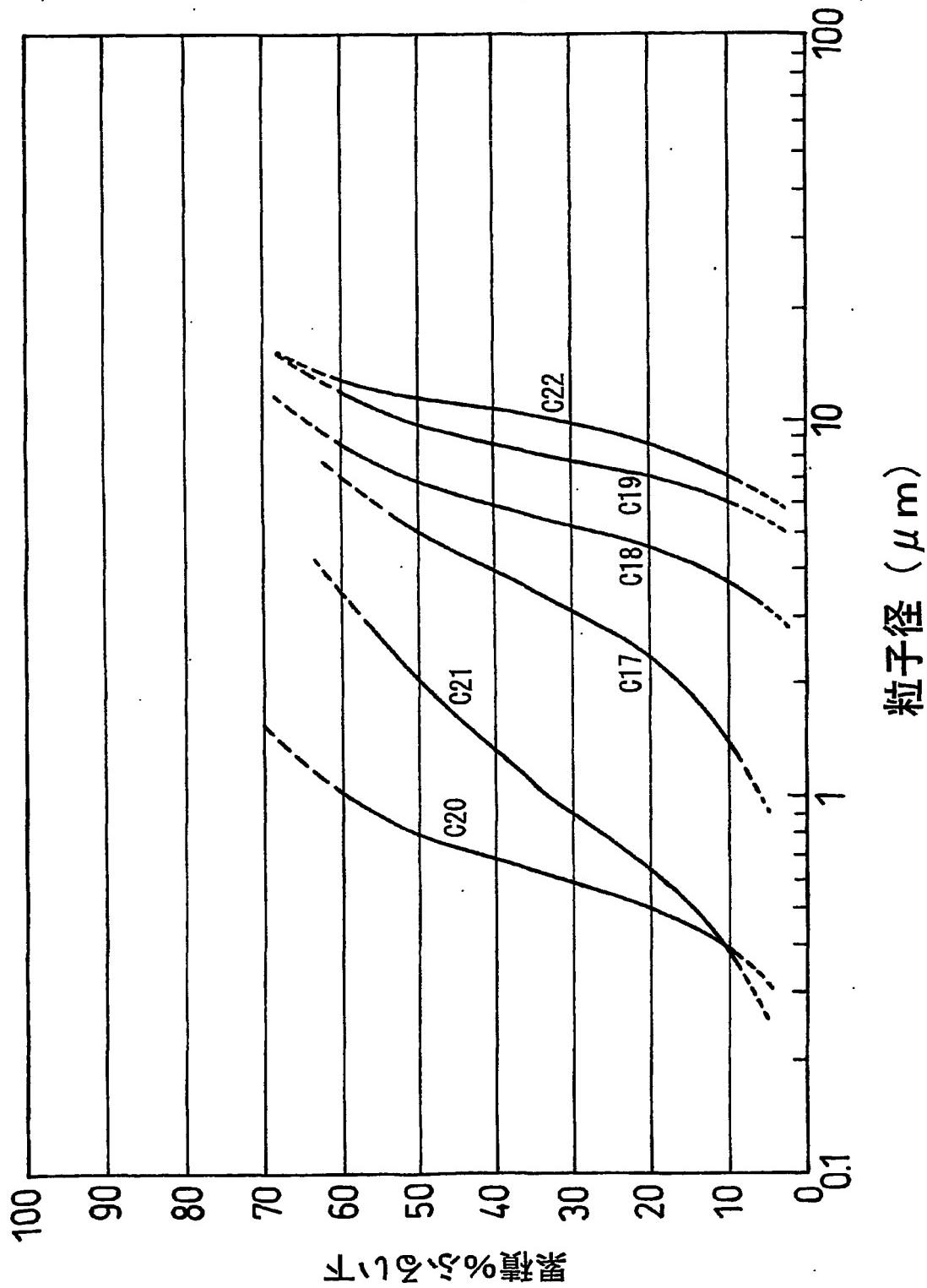


図 1 9

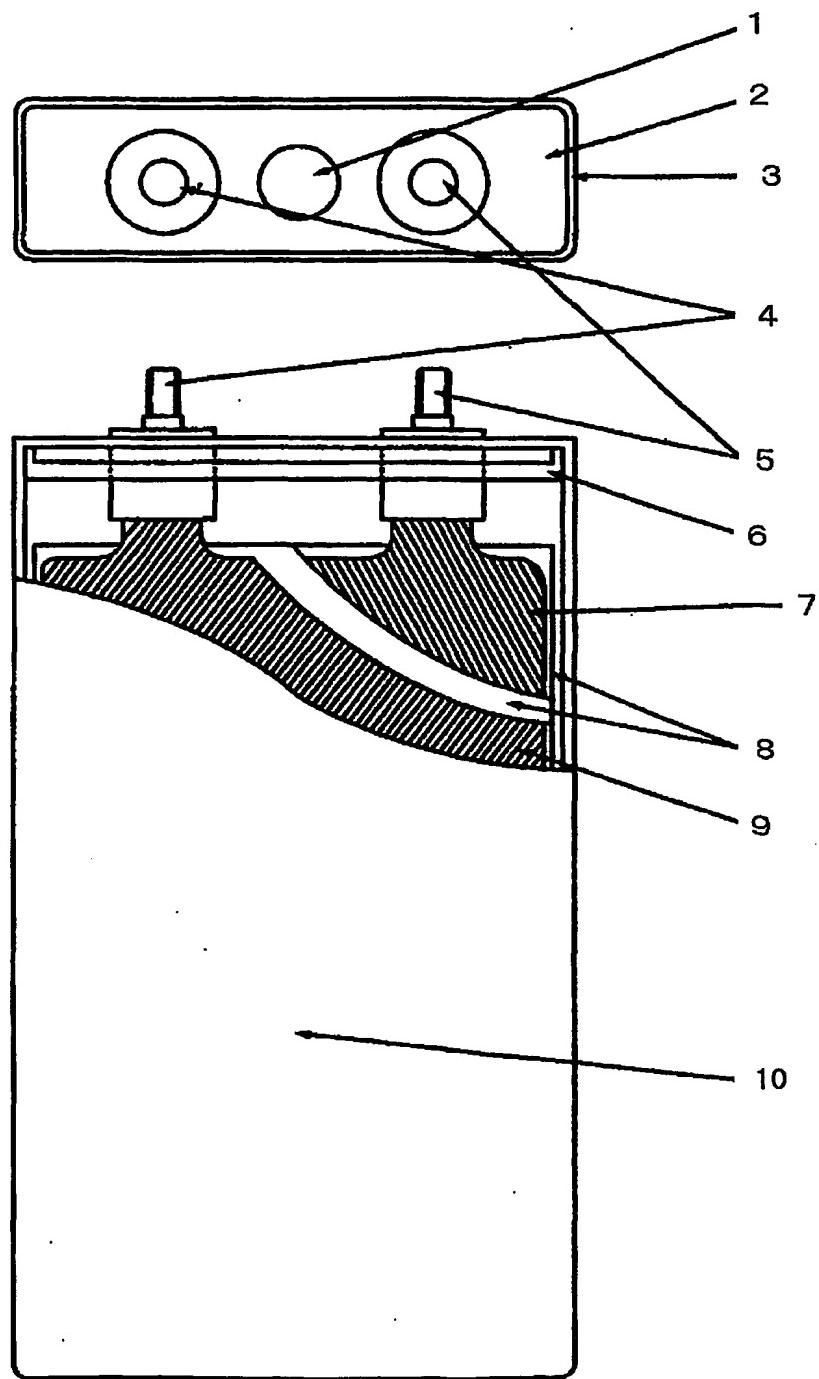


図 2 O

正極結晶格子体積変動(実施例)

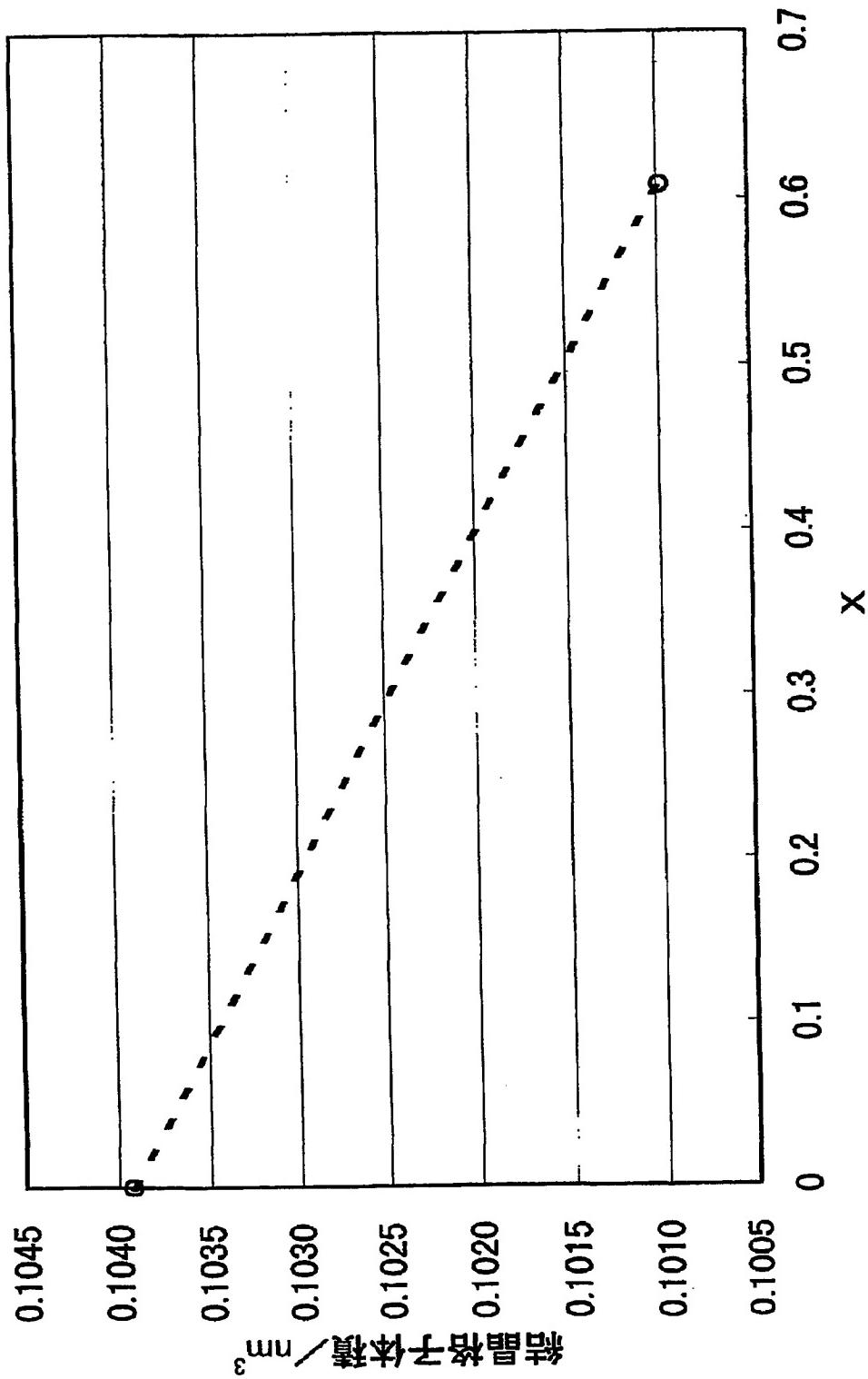


図 2 1

負極結晶格子体積変化(実施例 6-1)

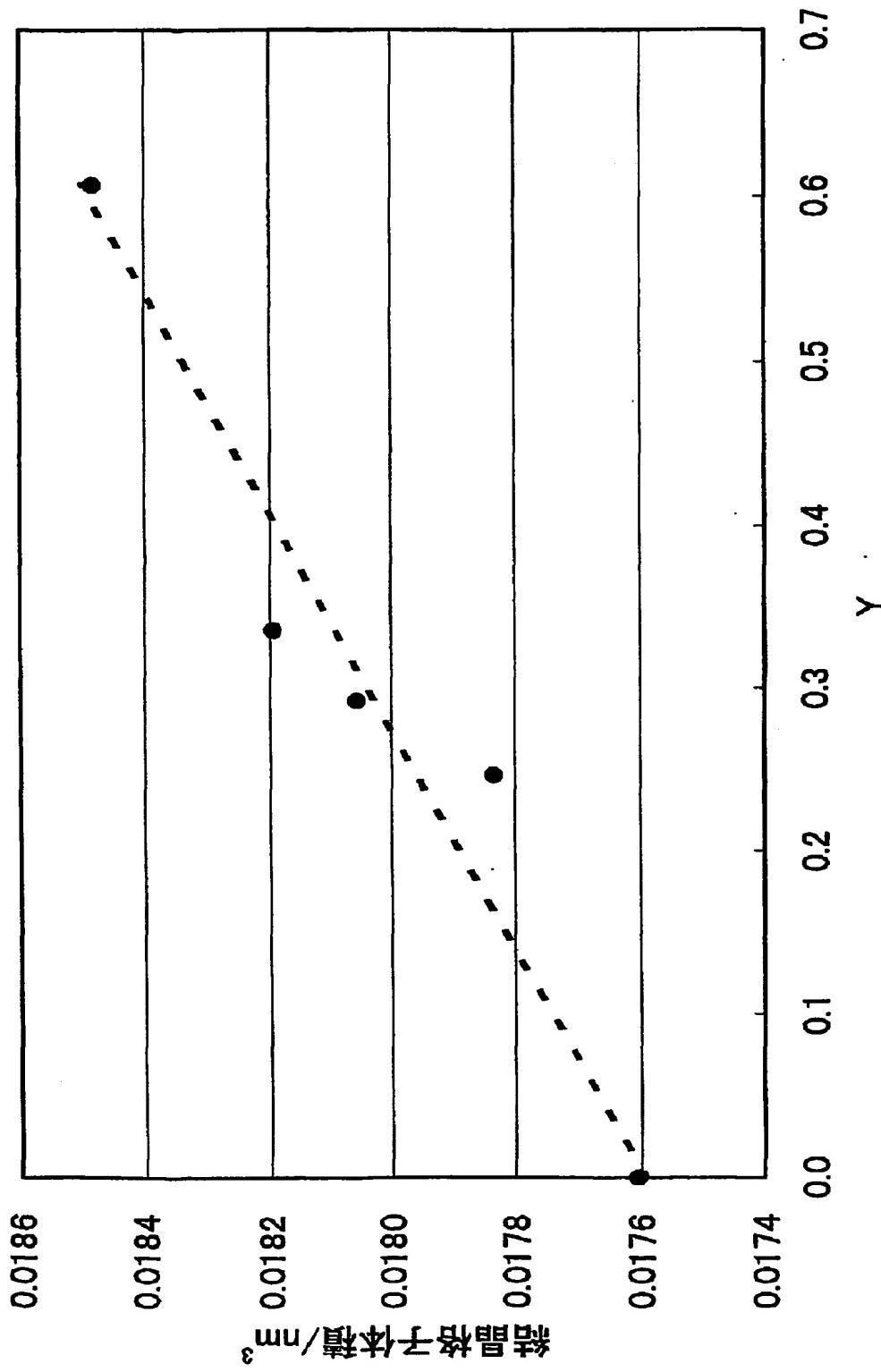


図 2 2

負極結晶格子変化(実施例6-2)

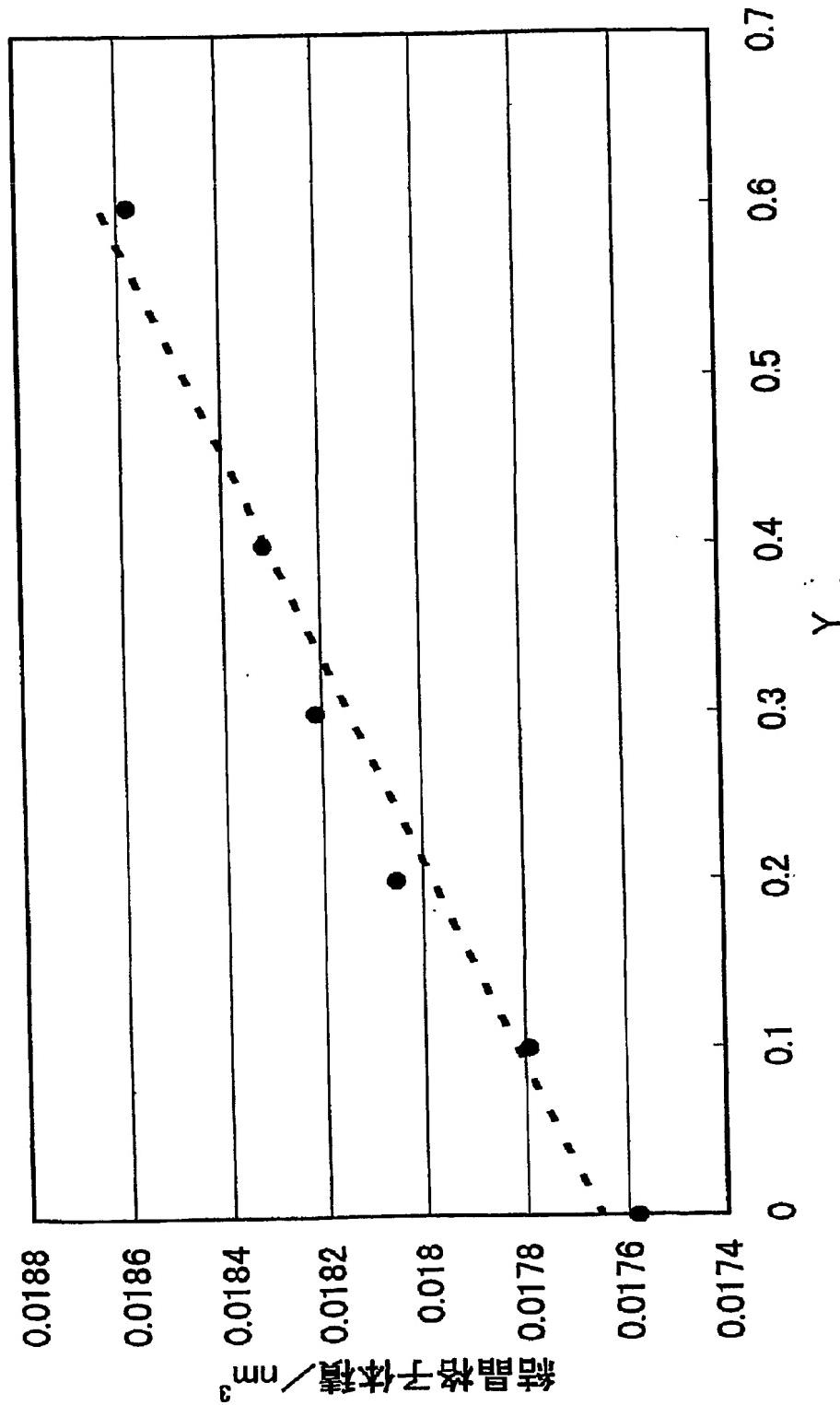


図 2 3

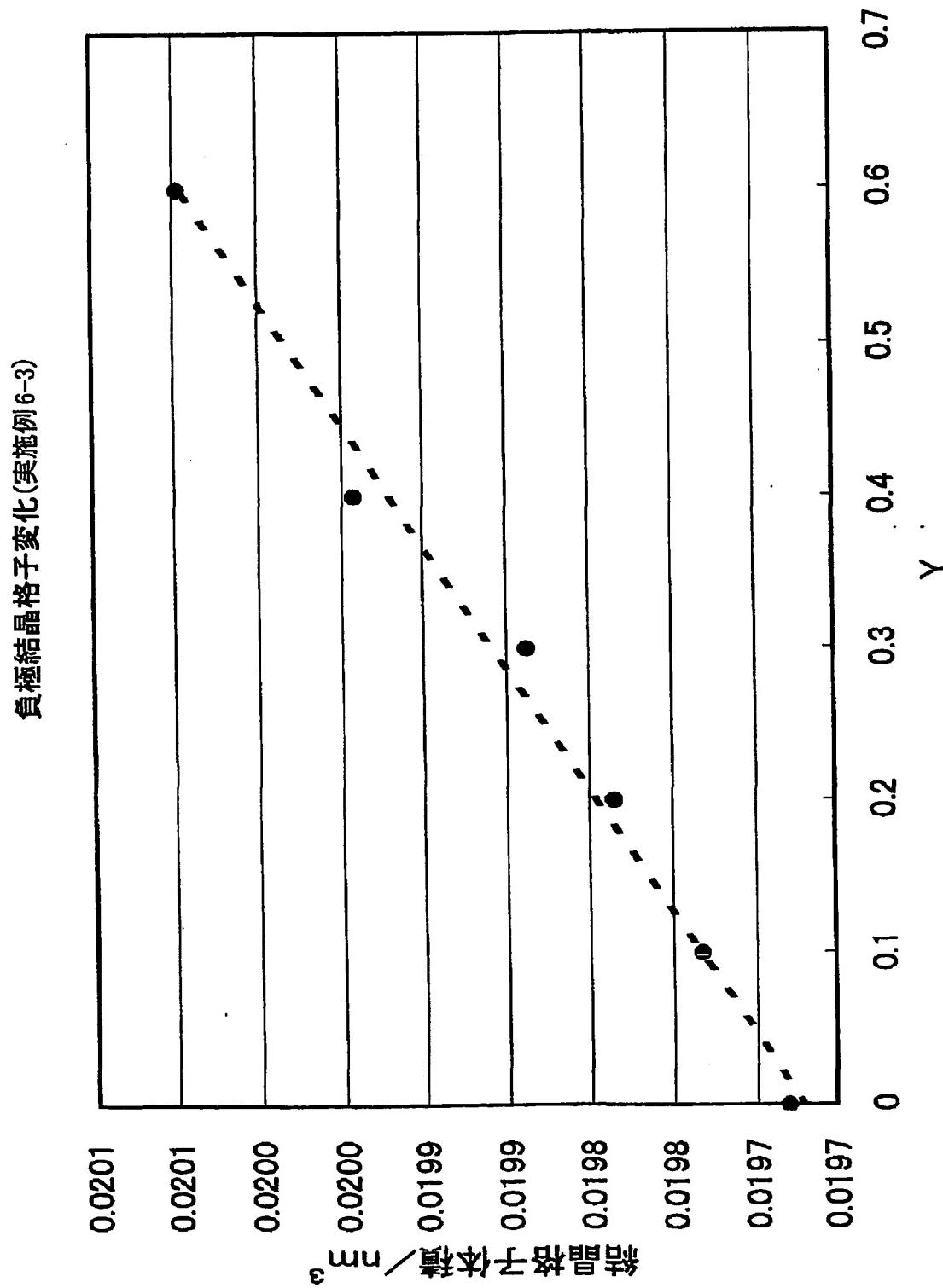


図 2 4

正極結晶格子体積変動(比較例 6-1)

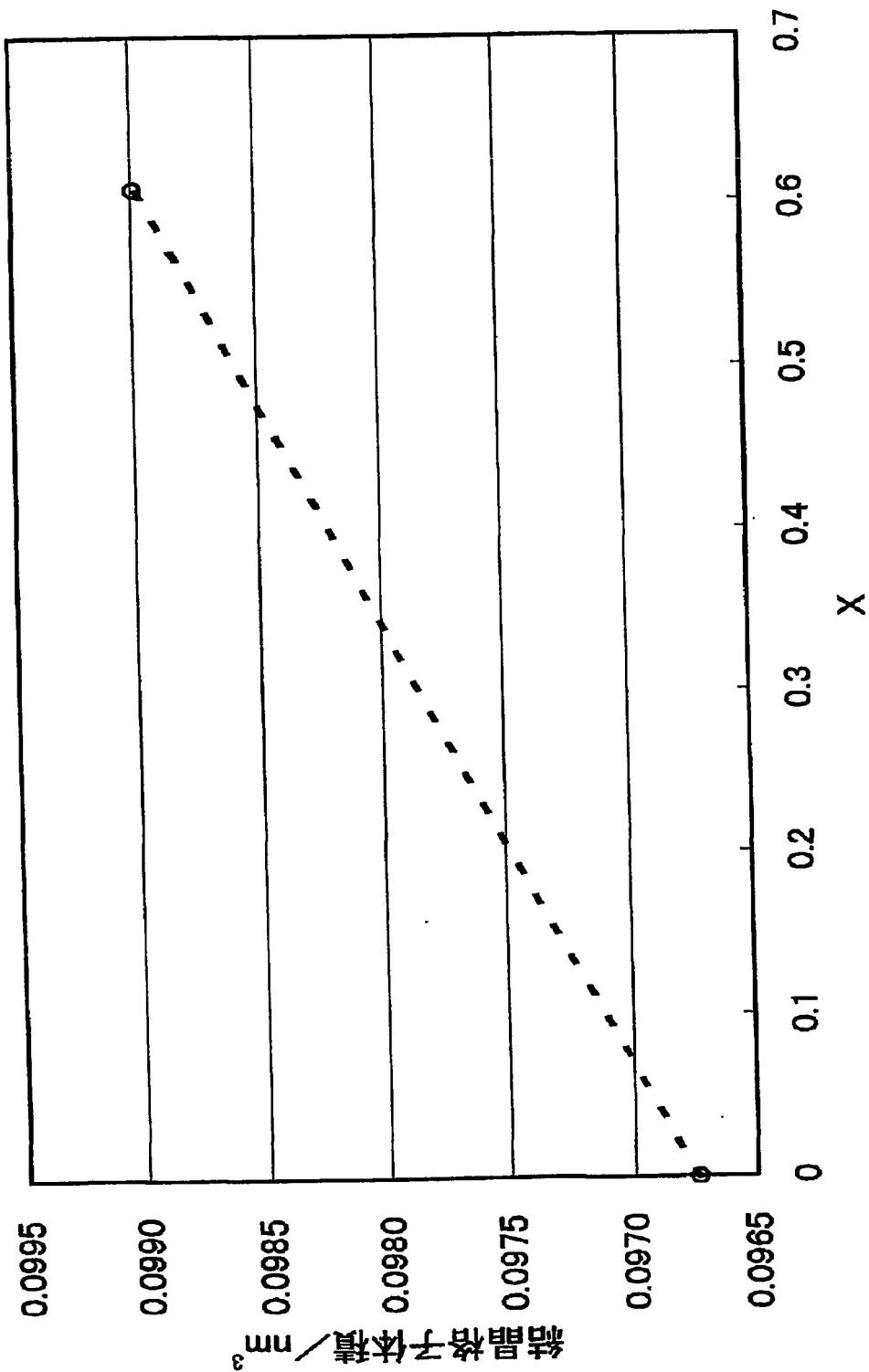


図 2 5

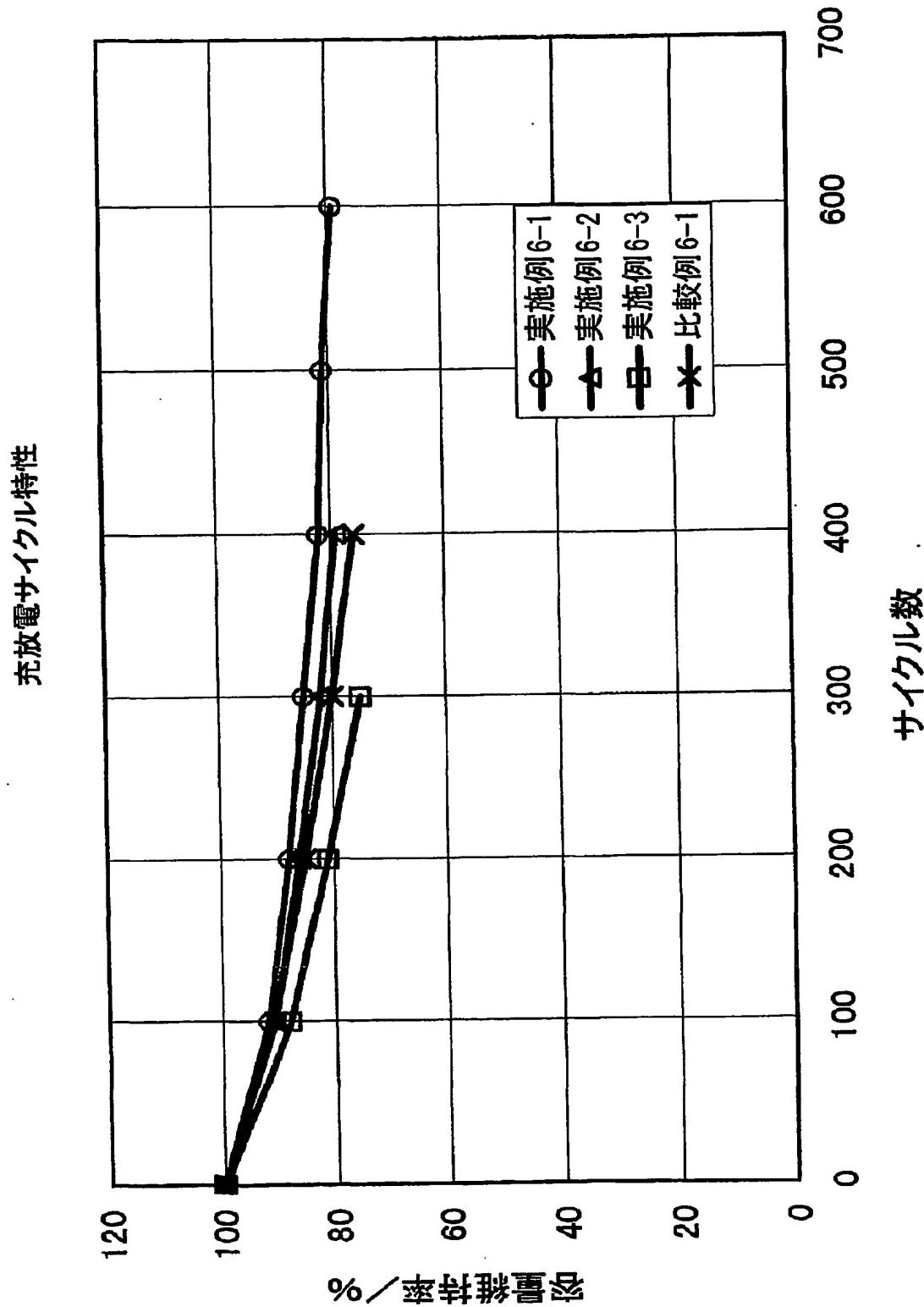


図 2 6

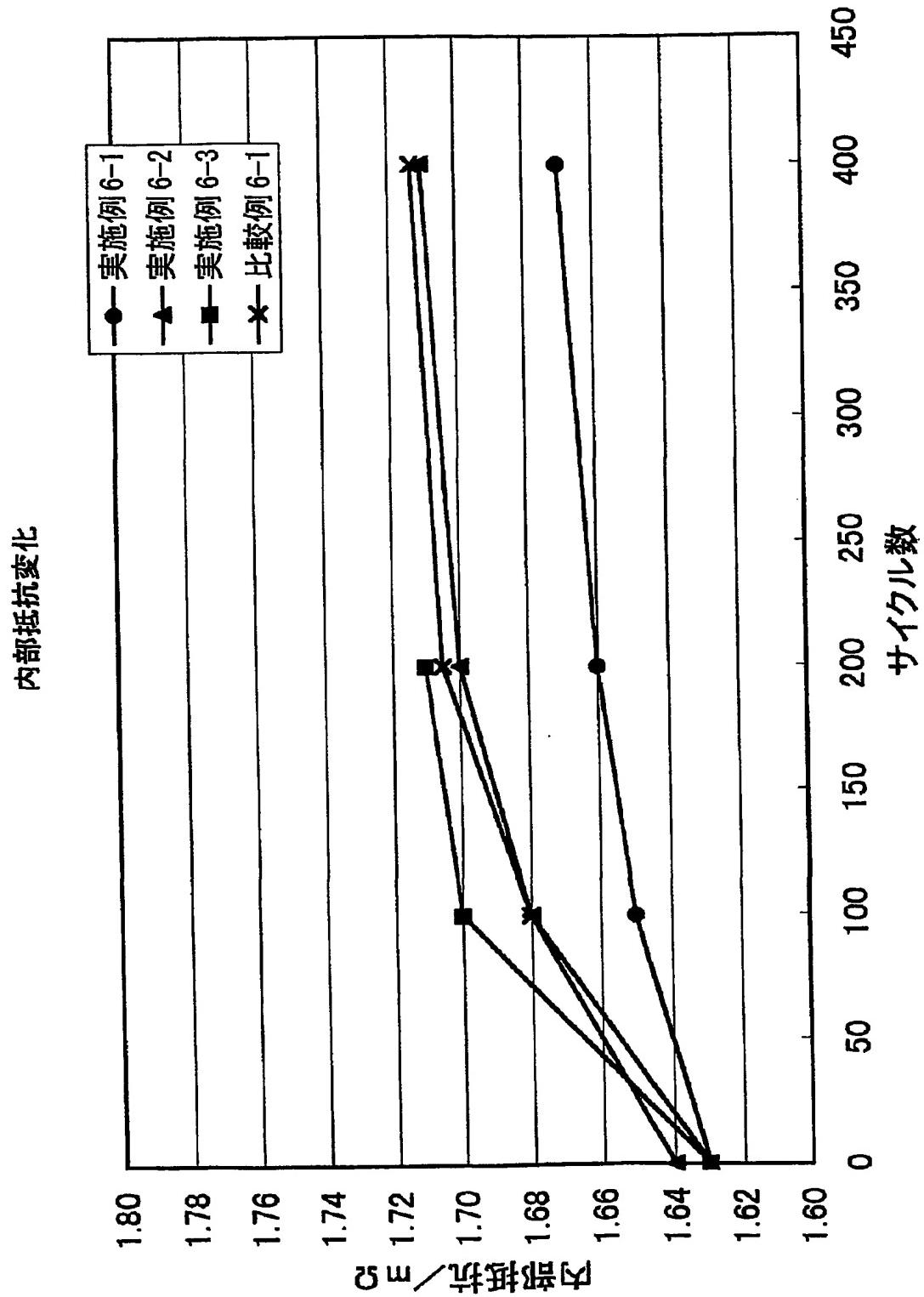
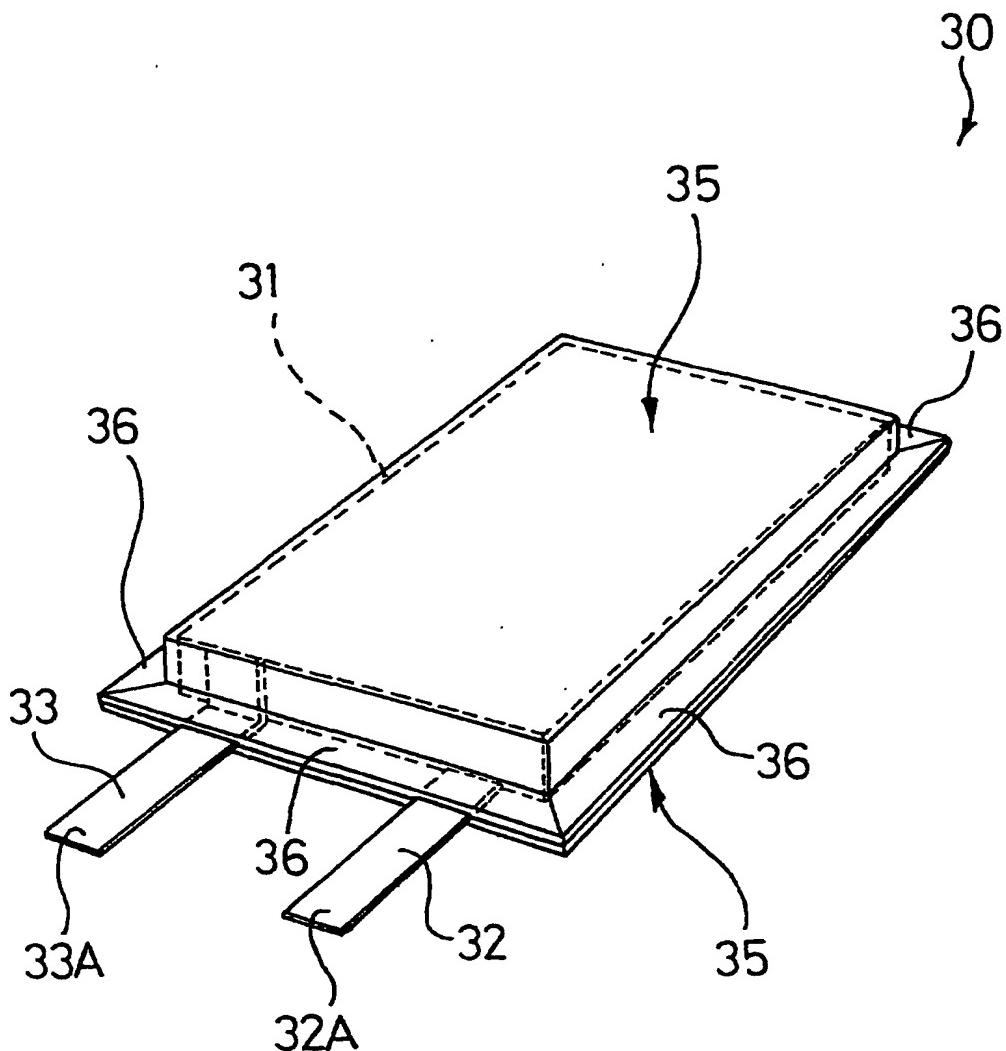


图 27



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP02/03862

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl⁷ H01M4/58, 4/02, 10/40, C01G53/00

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int.Cl⁷ H01M4/58, 4/00-4/04, 10/40, C01G53/00

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1926-1996	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2002
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2002	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2002

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	Tsutomu KOTSUKI et al., "Lithium, Nickel, Manganese Fukugo Sankabutsu no Insertion Denkyoku Kino", 41th Denchi Toronkai Koen Yoko, 2000. 11. 20-22, pages 462 to 463	1, 9, 22-26
X	JP 2000-223122 A (Sanyo Electric Co., Ltd.), 11 August, 2000 (11.08.00), Claims 1 to 3, 7; Par. Nos. [0029], [0049] to [0052] (Family: none)	1, 2, 5-7, 9, 10, 22-26 13-19, 21
X	JP 2000-195516 A (Sanyo Electric Co., Ltd.), 14 July, 2000 (14.07.00), Par. Nos. [0015], [0026] (Family: none)	1, 9, 10, 22-25

 Further documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier document but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
08 July, 2002 (08.07.02)Date of mailing of the international search report
23 July, 2002 (23.07.02)Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP02/03862

C(Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	JP 8-213015 A (Sony Corp.), 20 August, 1996 (20.08.96), Claims 1, 2; Par. No. [0028] (Family: none)	1-4, 8-10, 22-25
X	EP 872450 A1 (Sanyo Electric Co., Ltd.), 21 October, 1998 (21.10.98), Claim 2; page 12, lines 24 to 30 & US 6040090 A & JP 10-289731 A	1-4, 9, 10, 22-26
X	JP 5-242891 A (Sanyo Electric Co., Ltd.), 21 September, 1993 (21.09.93), Claim 1; Par. No. [0012] (Family: none)	1-4, 9, 10, 22-25
X	JP 8-37007 A (Tosoh Corp.), 06 February, 1996 (06.02.96), Claim 1; Par. No. [0067] (Family: none)	1, 3, 4, 9, 10, 22-25
Y	JP 2000-285918 A (Kawatetsu Mining Co., Ltd.), 13 October, 2000 (13.10.00), Par. No. [0010] (Family: none)	10
X	JP 2001-106534 A (Kabushiki Kaisha Tanaka Kagaku Kenkyusho), 17 April, 2001 (17.04.01), Claim 1; Par. Nos. [0013], [0018], [0019], [0022] to [0024] (Family: none)	13-19, 21
A	JP 2000-251892 A (Toyota Central Research And Development Laboratories, Inc.), 14 September, 2000 (14.09.00), (Family: none)	13-19, 21 20
A	JP 10-255787 A (Kabushiki Kaisha Tanaka Kagaku Kenkyusho), 25 September, 1998 (25.09.98), (Family: none)	11, 12
		13-21

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP02/03862

Box I Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 1 of first sheet)

This international search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons:

1. Claims Nos.:
because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:

2. Claims Nos.:
because they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to such an extent that no meaningful international search can be carried out, specifically:

3. Claims Nos.:
because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).

Box II Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 2 of first sheet)

This International Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:

Whereas for a group of inventions to fulfill the requirement of unity of invention, there must exist special technical features for linking the group of inventions so as to form a single general inventive concept, inventions in claims 1-26 are indeed linked in terms an anode active matter containing composite oxide represented by a composition formula $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ ($0 \leq a < 1.3$, $-0.1 \leq x-y \leq 0.1$, M being an element other than Li, Mn, Ni), but this matter is disclosed in prior-art documents, such as

Document 1; Tutomu Koike et al., Insertion Electrode Function of Li-Ni-Mn Composite Oxide , 41-st Battery Forum Lecture Draft, 2000. 11. 20-22, p. 462-463 (continued to extra sheet)

1. As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all searchable claims.

2. As all searchable claims could be searched without effort justifying an additional fee, this Authority did not invite payment of any additional fee.

3. As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:

4. No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:

Remark on Protest The additional search fees were accompanied by the applicant's protest.

No protest accompanied the payment of additional search fees.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP02/03862

Continuation of Box No.II of continuation of first sheet(1)

Document 2: JP 2000-195516 A (Sanyo Electric Co.Ltd.), 2000. 07. 14, [0015] and [0026]

Document 3: JP 2000-223122 A (Sanyo Electric Co.Ltd.), 2000. 08. 11, [0029] and [0049], and therefor cannot constitute a special technical feature.

Accordingly, there exist no special technical features for linking the group of inventions so as to form a single general inventive concept. Therefore it is evident that the group of inventions in claims 1-26 do not fulfill the requirement of unity of invention.

Next, the number of groups of inventions, that is, the number of inventions described in the claims of this international application and linked so as to form a general inventive concept will be studied.

As described above, claim 1, claims 2 and 3, claim 4, claims 5-7, claim 8, claim 9, claim 10, claims 11 and 12 are indeed linked in terms of an anode active matter containing a composite oxide represented by a composition formula $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ ($0 \leq a < 1.3$, $-0.1 \leq x-y \leq 0.1$, M being an element other than Li, Mn, Ni), but this matter is disclosed in the prior-art documents 1-3 or the like; therefore the inventions do not constitute a special technical feature and they are separate inventions.

Claims 2 and 3 have a technical feature in terms of an anode active matter containing a composite oxide represented by a composition formula $\text{Li}_a\text{Mn}_{0.5-x}\text{Ni}_{0.5-y}\text{M}_{x+y}\text{O}_2$ with M substituted by Co, and therefore they are evidently so linked as to form a single general inventive concept.

Claims 5-7 are characterized in that an X-ray diffraction relative intensity ratio of a diffraction peak at $2\theta=44.1\pm 1^\circ$ to a diffraction peak at $2\theta=18.6\pm 1^\circ$ is at least 0.65 and up to 1.05, and therefore they are considered to be so linked as to form a single general inventive concept.

Claims 11 and 12 are characterized by containing other composite oxides in addition to a composite oxide described in claim 1, and therefore they are considered to be so linked as to form a single general inventive concept.

Claims 13-21 have a technical feature in terms of a method of producing an anode active matter which goes through a coprecipitation method in which an alkali compound, a reduction agent and a complexing agent are added to an aqueous solution in which a nickel compound and a manganese compound are dissolved into water, pH of the solution being set at 10-13, and a Ni-Mn composite coprecipitate is precipitated, and therefore they are evidently so linked as to form a single general inventive concept.

Claims 22-26 have a technical feature in that an anode containing an anode active matter described in claim 1 is used, and therefore they are evidently so linked as to form a single general inventive concept.

Accordingly, the claims of this international application are considered to describe 10 inventions classified as claim 1, claims 2 and 3, claim 4, claims 5-7, claim 8, claim 9, claim 10, claims 11 and 12, claims 13-21, claims 22-26.

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（IPC））

Int. C1' H01M4/58, 4/02, 10/40, C01G53/00

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（IPC））

Int. C1' H01M4/58, 4/00-4/04, 10/40, C01G53/00

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1926-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2002年
日本国登録実用新案公報	1994-2002年
日本国実用新案登録公報	1996-2002年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	小規勉他, リチウム・ニッケル・マンガン複合酸化物のインサーション電極機能, 第41回電池討論会講演予稿, 2000. 11. 20-22, p. 462-463	1, 9, 22-26
X	JP 2000-223122 A (三洋電機株式会社) 2000. 08. 11, 【請求項1】～【請求項3】,【請求項7】，【0029】及び【0049】～【0052】(ファミリーなし)	1, 2, 5-7, 9, 10, 22-26
Y		13-19, 21

 C欄の続きにも文献が列挙されている。 パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの

「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの

「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）

「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献

「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの

「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの

「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの

「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

08.07.02

国際調査報告の発送日

23.07.02

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号 100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官（権限のある職員）

原 實一



4X 3033

電話番号 03-3581-1101 内線 3477

C(続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	JP 2000-195516 A (三洋電機株式会社) 2000. 07. 14, 【0015】及び【0026】(ファミリーなし)	1, 9, 10, 22-25
X	JP 8-213015 A (ソニー株式会社) 1996. 08. 20, 【請求項1】、【請求項2】及び【0028】(ファミリーなし)	1-4, 8-10, 22-25
X	EP 872450 A1 (SANYO ELECTRIC Co., Ltd.) 1998. 10. 21, c1a1m2, 第12ページ第24行~第30行 & US 6040090 A & JP 10-289731 A	1-4, 9, 10, 22-26
X	JP 5-242891 A (三洋電機株式会社) 1993. 09. 21, 【請求項1】及び【0012】(ファミリーなし)	1-4, 9, 10, 22-25
X	JP 8-37007 A (東ソー株式会社) 1996. 02. 06, 【請求項1】及び【0067】(ファミリーなし)	1, 3, 4, 9, 10, 22-25
Y	JP 2000-285918 A (川鉄鉱業株式会社) 2000. 10. 13, 【0010】(ファミリーなし)	10
X	JP 2001-106534 A (株式会社田中化学研究所) 2001. 04. 17, 【請求項1】、【0013】、【0018】、【0019】及び【0022】～【0024】(ファミリーなし)	13-19, 21
Y		13-19, 21
A		20
A	JP 2000-251892 A (株式会社豊田中央研究所) 2000. 09. 14 (ファミリーなし)	11, 12
A	JP 10-255787 A (株式会社田中化学研究所) 1998. 09. 25 (ファミリーなし)	13-21

第I欄 請求の範囲の一部の調査ができないときの意見（第1ページの2の続き）
 法第8条第3項（PCT第17条(2)(a)）の規定により、この国際調査報告は次の理由により請求の範囲の一部について作成しなかった。

1. 請求の範囲 _____ は、この国際調査機関が調査をすることを要しない対象に係るものである。
 つまり、

2. 請求の範囲 _____ は、有意義な国際調査をすることができる程度まで所定の要件を満たしていない国際出願の部分に係るものである。つまり、

3. 請求の範囲 _____ は、従属請求の範囲であってPCT規則6.4(a)の第2文及び第3文の規定に従って記載されていない。

第II欄 発明の単一性が欠如しているときの意見（第1ページの3の続き）

次に述べるようにこの国際出願に二以上の発明があるとこの国際調査機関は認めた。

請求の範囲に記載されている一群の発明が单一性の要件を満たすには、その一群の発明を单一の一般的発明概念を形成するように関連させるための、特別な技術的特徴の存在が必要であるところ、請求の範囲1-26に記載されている発明は、組成式 $L_i \cdot M_{n_{0.5-x}N_{i_{0.5-y}}}, M_{x+y}, O_2$ ($0 < a < 1.3, -0.1 \leq x-y \leq 0.1$ 、Mは L_i, M_n, N_i 以外の元素) で表される複合酸化物を含有する正極活性物質という点で一応関連しているものの、この事項は先行技術文献、例えば、

文献1：小規模他、リチウム・ニッケル・マンガン複合酸化物のインサーション電極機能、第41回電池討論会講演予稿、2000.11.20-22,
 p. 462-463

1. 出願人が必要な追加調査手数料をすべて期間内に納付したので、この国際調査報告は、すべての調査可能な請求の範囲について作成した。
2. 追加調査手数料を要求するまでもなく、すべての調査可能な請求の範囲について調査することができたので、追加調査手数料の納付を求めなかった。
3. 出願人が必要な追加調査手数料を一部のみしか期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、手数料の納付のあった次の請求の範囲のみについて作成した。
4. 出願人が必要な追加調査手数料を期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、請求の範囲の最初に記載されている発明に係る次の請求の範囲について作成した。

追加調査手数料の異議の申立てに関する注意

- 追加調査手数料の納付と共に出願人から異議申立てがあった。
- 追加調査手数料の納付と共に出願人から異議申立てがなかった。

第II欄の続き

文献2 : J P 2 0 0 0 - 1 9 5 5 1 6 A (三洋電機株式会社) 2 0 0 0 . 0
7. 1 4, 【0 0 1 5】及び【0 0 2 6】

文献3 : J P 2 0 0 0 - 2 2 3 1 2 2 A (三洋電機株式会社) 2 0 0 0 . 0
8. 1 1, 【0 0 2 9】及び【0 0 4 9】

等に記載されているため、特別な技術的特徴とはなり得ない。

そうすると、請求の範囲1-26に記載されている一群の発明の間には、单一の一般的発明概念を形成するように関連させるための、特別な技術的特徴は存在しないこととなる。そのため、請求の範囲1-26に記載されている一群の発明が発明の単一性を満たしていないことは明らかである。

次に、この国際出願の請求の範囲に記載されている、一般的発明概念を形成するように関連している発明の群の数すなわち、発明の数につき検討する。

請求の範囲1と請求の範囲2及び3と請求の範囲4と請求の範囲5-7と請求の範囲8と請求の範囲9と請求の範囲10と請求の範囲11及び12とは、前記したように、組成式 $L_i \cdot Mn_{0.5-x} Ni_{0.5-y} M_{x+y} O_2$ ($0 < a < 1$, $3, -0.1 \leq x-y \leq 0.1$, MはLi, Mn, Ni以外の元素) で表される複合酸化物を含有する正極活物質という点で一応関連しているものの、この事項は先行技術文献1-3等に記載されているため、特別な技術的特徴とはなり得ず、互いに別発明であると認められる。

請求の範囲2及び3は、組成式 $L_i \cdot Mn_{0.5-x} Ni_{0.5-y} M_{x+y} O_2$ のMがCoである複合酸化物を含有する正極活物質という点を技術的特徴とすることによって、单一の一般的発明概念を形成するように関連していると認められる。

請求の範囲5-7は、X線回折の $2\theta = 18.6 \pm 1^\circ$ における回折ピークに対する $2\theta = 44.1 \pm 1^\circ$ における回折ピークの相対強度比が0.65以上1.05以下であることを特徴とすることによって、单一の一般的発明概念を形成するように関連していると認められる。

請求の範囲11及び12は、請求の範囲1に記載された複合酸化物にさらに他の複合酸化物を含有することを特徴とすることによって、单一の一般的発明概念を形成するように関連していると認められる。

請求の範囲13-21は、ニッケル化合物とマンガン化合物とが水に溶解された水溶液に、アルカリ化合物と還元剤と錯化剤とを添加して、水溶液のpHを10~13とし、Ni-Mn複合共沈物を沈殿させる共沈工程を経由する正極活物質の製造方法を技術的特徴とすることによって、单一の一般的発明概念を形成するように関連していると認められる。

請求の範囲22-26は、請求の範囲1に記載されている正極活物質を含む正極を用いることを技術的特徴とすることによって、单一の一般的発明概念を形成するように関連していると認められる。

したがって、この国際出願の請求の範囲には、請求の範囲1と、請求の範囲2及び3と、請求の範囲4と、請求の範囲5-7と、請求の範囲8と、請求の範囲9と、請求の範囲10と、請求の範囲11及び12と、請求の範囲13-21と、請求の範囲22-26に区分される10個の発明が記載されているものと認められる。

THIS PAGE BLANK (USPTO)